

ผลของปัจจัยทางกายภาพที่มีผลต่อระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน  
ภายในอาคารของจังหวัดชลบุรี

Physical Factors Affecting Indoor Radon Gas Concentration  
in Chonburi Province

นายเนคิมศักดิ์ ร้อยเอี้ยง

ภาคนิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต  
ภาควิชาฟิสิกส์  
คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา  
ปีการศึกษา 2542  
ลิขสิทธิ์เป็นของคณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา

นิสิต  
คุณวิทยาศาสตร์  
มหาวิทยาลัยบูรพา

๑

Physical Factors Affecting Indoor Radon Gas Concentration  
in Chonburi Province

Chalermsak Ngohjaroen

Project Report Submitted in Partial Fulfillment of The Requirement for The Bachelor's Degree

Department of Physics, Faculty of Science

Burapha University

1999

อาจารย์ที่ปรึกษาหัวข้อโครงการ และคณะกรรมการสอบได้พิจารณาภาคนิพนธ์ ฉบับนี้  
แล้วเห็นสมควรรับเป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต สาขาวิชา  
ฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพาได้

( อาจารย์ธีระกิริ เก่งทรัพย์ไพบูลย์ )

อาจารย์ที่ปรึกษา

( นายธวัชชัย อิทธิพุนธ์ )

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา อนุมัติให้ภาคันพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่ง  
ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต สาขาวิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์  
มหาวิทยาลัยบูรพา

วันที่ลงนาม.....	๓๑ ก.ค. ๒๕๔๓
เลขประจำตัว.....	๑๖๖๖๑๒๒๓
เลขหน่วยเบอร์.....	๗๘๗๗๗๗๗๗๗๗๗๗
เลขหน่วยเบอร์ล้อ.....	๒๑๔๒

*อนุฯ*

( อาจารย์บุญชัย ตันໄดง )

หัวหน้าภาควิชาฟิสิกส์

วันที่.....เดือน..... พ.ศ. .....

## ประกาศคุณปฏิการ

ภายนอกนิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จได้ด้วยดี เนื่องจากได้รับความกรุณาให้คำปรึกษา และช่วยแนะนำแก่ไขข้อบกพร่องต่าง ๆ อย่างดีจาก อาจารย์สุกิตรา เห็นทรัพย์ไพบูลย์ และ คุณชวัชชัย อิทธิพูนธนกร ซึ่งทำให้ผู้ทำการวิจัยได้รับแนวทางในการศึกษาค้นคว้าหาความรู้และประสบการณ์อย่างกว้างขวางในการทำโครงการนี้ จึงขอทราบขอบพระคุณอย่างสูงมาณ โอกาสอันดีที่

ขอบพระคุณ อาจารย์อุหາรัตน์ ตันดิวรา努รักษ์ และอาจารย์นรินทร์ วิทิตอนันนต์ ที่ได้กรุณาให้ข้อเสนอแนะในการปรับปรุงแก้ไขจนทำให้ภายนิพนธ์ฉบับนี้ถูกต้องและสมบูรณ์ยิ่งขึ้น

ขอบพระคุณผู้ทรงคุณวุฒิทุกท่านในภาควิชาฟิลิกส์ที่ได้ให้ความกรุณาและอนุเคราะห์รวมทั้งข้อเสนอแนะที่เป็นประโยชน์ในการทำวิจัย รวมทั้งผู้ที่มีส่วนร่วมในการทำวิจัยทุกท่าน ที่ให้ความร่วมมือกันในการอ่านต้นสืบ

ขอบพระคุณ กองการวัดกัมมันตภาพรังสี สำนักงานพลังงานปรมาณูเพื่อสันติ ที่ช่วยอนุเคราะห์อุปกรณ์ในการเก็บตัวอย่าง และเครื่องมือที่ใช้ในการทำโครงการ ตลอดจนเจ้าหน้าที่ในกองการวัดทุกท่านที่ช่วยแนะนำและให้ความรู้ในการใช้เครื่องมือจันกระทั้งโครงการนี้ เสรีจสมบูรณ์

ขอบพระคุณเจ้าของสถานที่ ที่ให้ความร่วมมือในการวางแผนตัวอย่างสำหรับการทำโครงการนี้รวมทั้งให้การต้อนรับเป็นอย่างดี

ขอบพระคุณทุก ๆ ท่านที่ให้ความช่วยเหลือเป็นกำลังใจสำคัญอย่างยิ่ง ในการทำภายนิพนธ์ฉบับนี้ให้สำเร็จด้วยดี

เฉลิมศักดิ์ ว่องเจริญ

มีนาคม 2543

## หัวข้อโครงการ

ผลของปัจจัยทางกายภาพที่มีผลต่อระดับความเข้มข้นของก๊าซ  
เรดอนภายในอาคารของจังหวัดชลบุรี

Physical Factors Affecting Indoor Radon Gas Concentration in  
Chonburi Province

ผู้ทำการวิจัย

นายเฉลิมศักดิ์ วงศ์เจริญ

ชื่อปริญญา

วิทยาศาสตรบัณฑิต

สาขาวิชา

ฟิสิกส์

ภาควิชา

ฟิสิกส์

อาจารย์ที่ปรึกษา

อาจารย์ธีรุติกร เท่นทรัพย์พนูละ

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

นายธวัชชัย อิทธิพูนชนก

ปีการศึกษา

2542

## บทคัดย่อ

ภายนอกนี้เป็นการศึกษาเพื่อหาผลของปัจจัยที่มีผลต่อระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารบ้านเรือน โดยจะสุ่มตัวอย่างจากอาคารบ้านเรือนในอำเภอเมืองและอำเภอศรีราชา จังหวัดชลบุรี โดยได้เริ่มเก็บตัวอย่างตั้งแต่เดือน ตุลาคม 2542 ถึงเดือน พฤษภาคม 2542 ทั้งหมด 343 ตัวอย่าง แบ่งเป็นการศึกษาปัจจัยทางด้านความสูงพบว่าในอาคารสูงที่ไม่มีการระบายอากาศระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนมีแนวโน้มลดลงเมื่อความสูงมากขึ้น และในบ้านเรือนที่ศึกษา 268 ตัวอย่างพบว่าระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนมีค่าอยู่ระหว่าง  $2.16 - 28.94 \text{ Bq/m}^3$  ซึ่งมีค่าเฉลี่ย  $7.25 \pm 3.02 \text{ Bq/m}^3$  โดยบ้านเรือนที่จะทำการสุ่มตัวอย่างนี้ จะมีลักษณะแตกต่างกันตามปัจจัยทางกายภาพที่ศึกษา อาคารคอนกรีตมีระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนมากกว่าอาคารไม้ อาคารที่มีอายุน้อยกว่า 5 ปีจะมีระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนมากกว่าอาคารที่มีอายุมากกว่า 5 ปี อาคารที่มีการระบบอากาศจะมีระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนต่ำโดยเก็บตัวอย่างใน 4 กลุ่มพื้นที่ได้ข้อมูล่างชี้ว่าพื้นที่บ้านเรือนมีระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนมากที่สุดรองลงมาคือ พื้นที่บ้านเรือนอุดหนาแน่นและพื้นที่บ้านเรือนชุมชน ตามลำดับ

อย่างไรก็ตามระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนที่พบในจังหวัดชลบุรีมีระดับความเข้มข้นต่ำ ซึ่งอยู่ในระดับที่ไม่เป็นอันตรายต่อสุขภาพของประชาชน

## สารบัญ(ต่อ)

หน้า

2.3 แหล่งที่ให้ก๊าซเรดอน.....	10
2.4 อันตรายต่อมนุษย์.....	12
2.5 ระบบวัดแกมมาสเปกโตร米เตอร์.....	13
3 อุปกรณ์และวิธีดำเนินงานวิจัย.....	19
3.1 การเตรียมและการเก็บตัวอย่างตลามถ่านกัมมันต์.....	19
3.2 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการวิจัย.....	20
3.3 ขั้นตอนการดำเนินงาน.....	25
3.4 การหาปริมาณก๊าซเรดอน.....	27
3.5 การหาระดับความเข้มข้นของเรดอน ( Radon Concentration ) .....	28
4 ผลการทดลอง.....	29
4.1 ระดับความสูงของการก๊าซเรดอน.....	29
4.2 ปัจจัยทางกายภาพอื่น ๆ กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน.....	32
5 สรุปผลการทดลองและข้อเสนอแนะ.....	40

## สารบัญ(ต่อ)

หน้า

5.1 สรุปผลการทดลอง.....	40
5.2 ค่ากิจวิยาผลการทดลอง.....	42
5.3 ข้อเสนอแนะ.....	42
 เอกสารอ้างอิง.....	 44
บรรณานุกรม.....	46
 ภาคผนวก.....	 47
ประวัติบ่มของผู้วิจัย.....	98

## สารบัญตาราง

ตารางที่

หน้า

2.1 ประเมินการได้รับ ผลิตภัณฑ์จากการสลายตัวของ ยูเรเนียม-238 และ ธอเรียม-232 ต่อปี ในพื้นที่ทั่วไป.....	5
2.2 ค่าเฉลี่ยความเสี่ยงขั้นของผลิตภัณฑ์ ( products ) ที่ได้จากการสลายตัวของ ยูเรเนียม-238 และ ธอเรียม-232 ต่อน้ำหนักสุทธิของอวัยวะและเนื้อเยื่อด่าง ๆ ( $\text{mBq/kg}$ ) .....	7
2.3 ผลของการดูดกลืนรังสีจากการปลดปล่อยบรังสีภายใน โดยการปลดปล่อยอัลฟ่า ( $\mu\text{Gy}$ ) จากอนุกรมการสลายตัวยูเรเนียม-238 และ ธอเรียม-232.....	8
2.4. สายแกมมา (Gamma Lines) และ โอกาสการส่งผ่านสัมบูรณ์ ( absolute transition Probability ) สำหรับการปลดปล่อยบรังสีแกมมา.....	9
2.5 ระดับความเสี่ยงขั้นของ เรเดียม-226 และ เรเดียม-228 กับชนิดของหิน.....	11
4.1 ระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอนกับอาคารสูงที่ไม่มีการระบายน้ำอากาศ.....	30
4.2 ระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอนกับอาคารสูงที่มีการระบายน้ำอากาศ.....	31
4.3 ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบายน้ำอากาศกับระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอน ภายในอาคาร ( $\text{Bq/m}^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่การจราจรหนาแน่น.....	33
4.4.ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบายน้ำอากาศกับระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอน ภายในอาคาร ( $\text{Bq/m}^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตเมืองพิเศษ.....	34
4.5 ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบายน้ำอากาศกับระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอน ภายในอาคาร( $\text{Bq/m}^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตชานทรายเดือย.....	35
4.6.ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบายน้ำอากาศกับระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอน ภายในอาคาร( $\text{Bq/m}^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตอุตสาหกรรม.....	36
4.7 ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบายน้ำอากาศกับระดับความเสี่ยงขั้น ของก้าชเรคอนภายในอาคาร( $\text{Bq/m}^3$ ).....	37
4.8 กลุ่มพื้นที่กับระดับความเสี่ยงขั้นของก้าชเรคอน ภายในอาคาร( $\text{Bq/m}^3$ ).....	38

## สารบัญตาราง(ต่อ)

ตารางที่	หน้า
----------	------

4.4 ความแตกต่างของคุณพื้นที่กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน ภายในอาคาร (ค่าพี) .....	39
5.1 ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน ( $\text{Bq}/\text{m}^3$ ) ในอาคารที่จังหวัดต่างๆ ที่มีการสำรวจ.....	41

## สารบัญภาพ

**ภาพที่**

**หน้า**

2.1 การสลายตัวของอนุกรัมษ์เรเนียม.....	6
2.2 ผังแสดงแหล่งและวิถีทางที่ก้าวเรดอนเข้าสู่ภายในอาคาร.....	11
2.3 แผนภาพแสดงระบบวัดแกมมาสเปกโคมิเดอร์ชนิดเจอร์มานเนียน ความบริสุทธิ์สูง.....	13
2.4 หัววัดเจอร์มานเนียนความบริสุทธิ์สูงต่อเข้ากับถังแข็งเยื่อแก้วแข็งในแนวตั้ง.....	14
2.5 แผนการทำงานที่องค์ต้นของอุปกรณ์วิเคราะห์แบบคลาบร่อง.....	16
3.1 ตลับถ่านกัมมันต์.....	20
3.2 ระบบที่ใช้ตัวตรวจวัดօร์เทกซ์.....	21
3.3 ระบบที่ใช้ตัวตรวจวัดออกซ์ฟอร์ด.....	22
3.4 เครื่องอบ.....	23
3.5 ลักษณะการจัดเรียง ตลับถ่านกัมมันต์ ในเครื่องอบ.....	23
3.6 เครื่องซั่งน้ำเก็บ.....	24
3.7 แหล่งกำเนิดสารมาตรฐานปรับเทียบความแรงรังสีเรดอน-222.....	25
4.1 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างดับความเพิ่มขึ้นของก้าวเรดอนภายในอาคาร กับอาคารสูงที่ไม่มีการระบายอากาศ.....	30
4.2 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างดับความเพิ่มขึ้นของก้าวเรดอนภายในอาคาร กับอาคารสูงที่มีการระบายอากาศ.....	32
4.3 กราฟแสดงระดับความเพิ่มขึ้นของก้าวเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพ ที่ศึกษาในกลุ่มพื้นที่การจราจรหนาแน่น.....	33
4.4 กราฟแสดงระดับความเพิ่มขึ้นของก้าวเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพ ที่ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตเมืองใหญ่.....	34
4.5 กราฟแสดงระดับความเพิ่มขึ้นของก้าวเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพ ที่ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตชากะตะเภา.....	35

## สารบัญภาพ(ต่อ)

ภาพที่	หน้า
--------	------

4.6 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพ ที่ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตอุตสาหกรรม.....	36
4.7 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพ ที่ศึกษา.....	37
4.8 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนกับกลุ่มพื้นที่ที่ศึกษา.....	38

## บทที่ 1

### บทนำ

#### 1.1 ความเป็นมาของปัญหา

ปริมาณรังสีในสิ่งแวดล้อมเป็นปัญหานึงที่น่าสนใจ เพราะมนุษย์เราจะได้รับรังสีจากธรรมชาติมากกว่าแหล่งอื่น ซึ่งหากได้รับในปริมาณมากก็อาจจะเป็นอันตรายต่อสุขภาพของมนุษย์ได้ จากการศึกษาวิจัยของ เปรอร์แซนและสิกเคิล<sup>1</sup> ได้รายงานถึงฤทธิ์ก่อมะเร็งของสารกัมมันตรังสีที่ถูกอยู่ในอากาศ พบร่วมกับก้าชเรดอนระดับความเข้มข้นสูงจะมีโอกาสเกิดมะเร็งที่ปอดสูงขึ้น

เรดอน เป็นไอโซโทปทรงสีในธรรมชาติที่ให้รังสีสูงกวามนุษย์รวมมากที่สุด เมื่องจากลักษณะที่สำคัญอย่างอิงของเรดอน ก็คือมีสถานะเป็นก้าชธรรมชาติ และถูกจัดไว้เป็นพากก้าชมีตระกูล เพราะไม่สามารถรวมกันกับธาตุตัวอื่น ๆ ได้ ทำให้มนุษย์ที่อยู่บ่อยๆ รีเวนไกด์เกียงสุดทางใจเอา ก้าชเรดอนเข้าไป เมื่อจะก้าชเรดอนมีการเปลี่ยนแปลงไปเป็นสารกัมมันตรังสี โพโนเมเนียน นิสมัคและตะกั่วได้ในเวลาอันสั้น สารเหล่านี้จะกระดิດอยู่กับละอองน้ำ เสมือนเชื่อมน้ำdroplet และถุงลมภายในปอด โดยจะปล่อยรังสีเอกฟ้าและบีตาให้กับหลอดลมและถุงลม เช่นลักษณะของหลอดลมและถุงลมซึ่งมีขนาดเล็ก เมื่อได้รับรังสีเป็นจำนวนมากในระยะเวลาอันสั้นหรือจำนวนนักจากที่พักอาศัยเป็นระยะเวลาระหว่างน้ำจะมีการเปลี่ยนแปลงเกิดเป็นเซลล์มะเร็งหลอดลมได้ ส่วนหนึ่งของก้าชเรดอนที่เหลืออยู่กากในปอดจะถูกดูดซึมเข้าสู่กระแสเลือดทำให้เกิดภาวะปอดโป่งพองและการหายใจลำบาก มีเยื่อพังผืดภายในปอด เพราะถุงลมและเนื้อเยื่อเหล่านี้ได้รับอันตรายจากการรังสี

ดังนั้นการศึกษาถึงปัจจัยทางกายภาพที่มีผลต่อปริมาณเรดอนในอากาศบ้านเรือน ทำให้ทราบถึงปริมาณรังสีว่ามีปริมาณมากพอที่ทำให้เกิดความเสี่ยง ในการที่จะทำอันตรายต่อสุขภาพของผู้อยู่อาศัยหรือไม่

## 1.2 วัสดุประสงค์

1. เพื่อรวบรวมข้อมูลปริมาณเรดอนในอาคารบ้านเรือนของอำเภอเมืองและอำเภอศรีราชา จังหวัดชลบุรี โดยใช้เทคนิคการเก็บตัวอย่างก๊าซเรดอนโดยใช้ตับถ่านกัมมันต์ ( activated charcoal canister ) และวัดโดยใช้วิธีแกมมาสเปกโตรมิเตอร์
2. เพื่อรวบรวมข้อมูลแสดงการกระจายทางสถิติ รวมถึงระดับความรุนแรงของก๊าซเรดอนภายในอาคารบ้านเรือนของอำเภอเมืองและอำเภอศรีราชาในจังหวัดชลบุรี
3. เพื่อวิเคราะห์ปัจจัยทางกายภาพที่มีผลต่อระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนในอาคารบ้านเรือน ได้แก่ ความสูงของอาคาร สักษณะอาคาร อายุอาคารและการรื้อบาหน้าอาคาร
4. ศึกษาระบบวัดรังสีแกมมาสเปกโตรสโคปี เม彷ะเครื่องวิเคราะห์รังสีแบบหลายช่องพลังงาน ( multichannel analyser )

## 1.3 ขอบเขตของโครงการ

1. เปรียบเทียบปริมาณระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนกับปัจจัยทางกายภาพที่กำหนด
2. วิเคราะห์ปัจจัยทางกายภาพกับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารบ้านเรือนของแต่ละกลุ่มพื้นที่ในอำเภอเมืองและอำเภอศรีราชา ของจังหวัดชลบุรี

## 1.4 ระยะเวลาที่ใช้ในการวิจัย

แผนการดำเนินงาน	ศ.ค.	ก.ย.	ต.ค.	พ.ย.	ธ.ค.	ม.ค.	ก.พ.
1. ศึกษาค้นคว้าข้อมูลที่เกี่ยวข้อง	↔	↔					
2. เก็บตัวอย่างอากาศ			↔	↔			
3. วัดวิเคราะห์ปริมาณความเข้ม			↔	↔			
4. กระบวนการคำนวณ					↔	↔	
5. วิเคราะห์และจำแนก							↔
6. สรุปผลและจัดพิมพ์รายงาน							↔

### 1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1. ผลการศึกษานี้จะทำให้ทราบถึงระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนที่มีอยู่ในอาคารบ้านเรือน โดยผลที่ได้สามารถนำมาประเมินการได้รับรังสีของประชาชน
2. นำเสนอข้อมูลที่ได้จากการสำรวจระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนภายในอาคารบ้านเรือนของอำเภอเมือง และอำเภอกรีราชา ในจังหวัดชลบุรี พ.ศ. 2542
3. เพื่อเป็นข้อมูลทางสถิติของระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนที่พบในภูมิภาคต่างๆ ของประเทศไทย และรูปแบบการศึกษาเพื่อชัดถึงแหล่งกำเนิดของก้าชเรค่อนภายในอาคารบ้านเรือนด่อไป

## บทที่ 2

### ทฤษฎี

มนุษย์ได้รับรังสีจากแหล่งกำเนิดรังสีความร้อนชาติ คือ รังสีกอสมิก พอกฟอรัส-40 ( $^{40}\text{P}$ ) บูรเนียม-238 ( $^{238}\text{U}$ ) ราเดียม-232 ( $^{232}\text{Th}$ ) และนิวเคลียล็อกตอิน ๆ ในอนุกรมบูรเนียม และราเดียม ซึ่งมีอยู่ในบรรดาภัณฑ์และพื้นผิวโลกที่เราอาศัยอยู่ ทำให้มีโอกาสได้รับรังสีทาง ดวงอาทิตย์และภาระจากอาหารซึ่งมีนิวเคลียล็อกติกัมมันตรังสีเหล่านี้

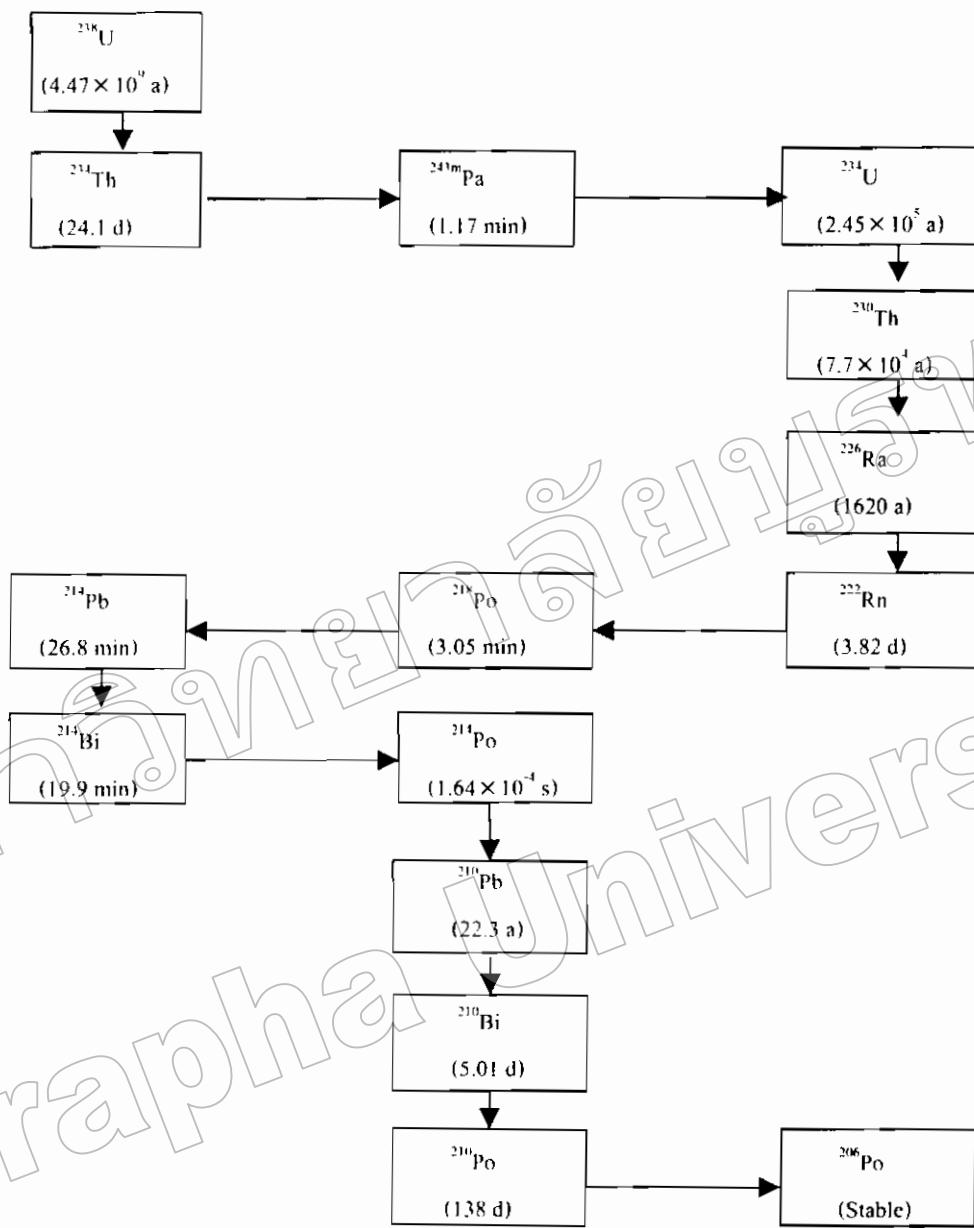
ก้าวแรกตอน เป็นก้าวกัมมันตรังสีชนิดหนึ่งที่มีอยู่ในอากาศ มีทั้งหมด 3 ไอโซโทปได้แก่ เรด่อน-222 ( $^{222}\text{Rn}$ , ครึ่งชีวิต 3.82 วัน) เกิดจากการสลายตัวของเรเดียม-226 ( $^{226}\text{Ra}$ ) ซึ่งอยู่ในอนุกรมบูรเนียม เรด่อน-220 ( $^{220}\text{Rn}$ , ครึ่งชีวิต 51.5 วินาที) หรือเริบก็ซื้อหนังว่า รอรอน เกิดจากการสลายตัวของเรเดียม-224 ( $^{224}\text{Ra}$ ) ซึ่งอยู่ในอนุกรมราเดียม และเรด่อน-219 ( $^{219}\text{Rn}$ , ครึ่งชีวิต 3.92 วินาที) เกิดจากการสลายตัวของเรเดียม-223 ( $^{223}\text{Ra}$ ) ซึ่งอยู่ในอนุกรมแมกตีเนียม เนื่องจากเรด่อน-219 มีปริมาณน้อยมาก ดังนั้นถ้ากล่าวถึงก้าวกัมมันตรังสีแล้วจะหมายถึง เรด่อน-222 และรอรอนเท่านั้น ซึ่งก้าวเมื่อยหั้งสองนี้จะฟุ้งกระจายอยู่ในบรรดาภัณฑ์และของจากเรด่อนมีค่าครึ่งชีวิต 3.82 วันโดยที่รอรอนมีค่าครึ่งชีวิตเพียง 51.5 วินาที ดังนั้น เรด่อนจึงมีโอกาสที่จะฟุ้งกระจายเข้าสู่บรรดาภัณฑ์มากกว่ารอรอน ดังนั้นมีศึกษาถึงผลต่อสุขภาพแล้ว แต่ ดังนั้นมีอักล่าวถึงผลกระทบรังสีต่อสุขภาพแล้ว จึงมุ่งเน้นไปที่เรด่อน-222 เป็นหลัก

ตารางที่ 2.1 ปริมาณการได้รับผลิตภัณฑ์จากการสลายตัวของยูเรเนียม-238 และธอเรียม-232  
ต่อปีในพื้นที่ทั่วไป<sup>2</sup>

Source	Annual intake ( Bq )	
	Inhalation	Ingestion
<b>Uranium series</b>		
<sup>238</sup> U	0.01	5
<sup>230</sup> Th	0.01	2
<sup>226</sup> Ra	0.01	15
<sup>222</sup> Rn	200000	300
<sup>210</sup> Pb	4	40
<sup>210</sup> Po	0.3	40
<b>Thorium series</b>		
<sup>232</sup> Th	0.01	2
<sup>228</sup> Ra	0.01	15
<sup>220</sup> Rn	100000	-

## 2.1 อนุกรมยูเรเนียม

ยูเรเนียม-238 เป็นบรรพบุรุษของนิวเคลียล็อกซ์ โดยมีการสลายตัวเป็นนิวเคลียล็อกซ์ต่าง ๆ ในอนุกรมยูเรเนียม แสดงดังภาพที่ 2.1



ภาพที่ 2.1 การสลายตัวของอนุกรมยูเรเนียม

จากการศึกษาผลผลกระทบต่อสุขภาพที่เกิดจากก้าซกัมมันตรังสีในอนุกรมยูเรเนียมตามลำดับอนุกรมย่อย ทางค้านาปริมาณการได้รับรังสีเข้าสู่ร่างกายในแต่ละปี ปริมาณความแรงรังสีในเนื้อเยื่อและอวัยวะต่าง ๆ ของร่างกาย รวมถึงปริมาณรังสีที่ถูกดูดกลืนไว้ในตัวกลาง ( Absorbed Dose ) ที่เป็นผลจากการปลดปล่อยรังสี ได้เสนอผลการศึกษาและประมาณผลดังตารางที่ 2.2 และ 2.3

ตารางที่ 2.2 ค่าเฉลี่ยความเข้มข้นของผลิตภัณฑ์ ( products ) ที่ได้จากการแสดงผลว่าของ บูรนีเมท-238 และราเดียม-232 ต่อน้ำหนักต่ำริของอวัยวะและเนื้อเยื่อต่างๆ ( mBq/kg )<sup>2</sup>

Source	Gonads	Breast	Lungs	Cortical bone*	Trabecular bone	Red bone marrow	Thyroid	Kidneys	Liver	Other tissues
<b>Uranium Series</b>										
<sup>238</sup> U	7	2	15	50	50	2	2	5	3	2
<sup>230</sup> Th	0.3	0.3	20	20	70	0.3	0.3	10	7	0.3
<sup>226</sup> Ra	2.7	2.7	2.7	170	170	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7
<sup>222</sup> Rn	-	-	100**	-	-	-	-	-	-	-
<sup>210</sup> Pb	200	200	200	3000	3000	200	200	200	200	200
<sup>210</sup> Po	200	200	100	2400	2400	110	200	200	200	200
<b>Thorium Series</b>										
<sup>232</sup> Th	0.15	0.15	20	6	24	0.15	0.15	3	2	0.15
<sup>228</sup> Ra	0.5	0.5	15	50	50	0.5	0.5	10	5	0.5
<sup>220</sup> Rn	-	-	40***	-	-	-	-	-	-	-

\*Dry bone ( 5 Kg bone yielding 2.7 Kg ash per skeleton )

\*\*Radon gas The radon concentration in tissues other than that of the lungs are negligible

\*\*\*Thoron gas The Thoron concentration in tissues other than that of the lungs are negligible

ตารางที่ 2.3 ผลของการดูดซึมน้ำรังสีจากกระบวนการปล่อยชั้งสีภายในตัวของมนุษย์ (  $\mu\text{Gy}$  ) บนอวัยวะต่างๆ ของมนุษย์

Source	Gonads	Breast	Lungs	Red bone marrow	Bone lining cells	Thyroid	Kidneys	Liver	Other tissues	Effective dose equivalent
<b>Uranium Series</b>										
$^{238}\text{U} \rightarrow ^{234}\text{U}$	0.32	0.09	0.69	0.17	1.2	0.09	0.23	0.14	0.09	5
$^{230}\text{Th}$	0.007	0.007	0.47	0.56	7.4	0.007	0.24	0.02	0.007	7
$^{226}\text{Ra}^*$	0.17	0.17	0.17	0.48	5.4	0.17	0.17	0.17	0.17	7
$^{222}\text{Rn} \rightarrow ^{214}\text{Po}$		630*								850
$^{210}\text{Pb} \rightarrow ^{210}\text{Po}$	5.4	2.7	5.1	36	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	120
<b>Thorium Series</b>										
$^{232}\text{Th}$	0.003	0.003	0.4	0.17	2.0	0.003	0.03	0.04	0.003	3
$^{228}\text{Ra} \rightarrow ^{228}\text{Ra}$	0.08	0.08	2.4	0.35	4.4	0.08	1.6	0.08	0.09	13
$^{220}\text{Rn} \rightarrow ^{210}\text{Po}$	0.3	0.3	44	2.5	28	0.3	19	3.2	0.3	160
Total#	31	18	970	22	51	4	32	12	22	1160

\* Including doses resulting from the formation of  $^{222}\text{Rn}$  and its short-lived decay products in the body by decay of  $^{226}\text{Ra}$  ( retention factor of one third )

\*\* Trachea-bronchial tree

\*\*\* Lung

# Contributions to the annual effective dose equivalent (  $\mu\text{Sv}$  )

## 2.2 คุณสมบัติของเรดอน-222

เรดอน เป็นกําชกัมมันครั้งสีที่พบได้ตามธรรมชาติ มีในดินและหินทุกแห่งในระดับความเข้มต่าง ๆ กัน เป็นผลผลิตจากการถลายตัวของเรเดียม-226 ซึ่งเป็นลูกหลานชั้นที่ 5 ของยูเรเนียม-238 เรดอน มีค่าครึ่งชีวิต 3.82 วัน ถลายตัวให้รังสีเอกพลังงาน 5.48 เมกกะอิเล็กตรอนโวลต์ ( MeV ) และรังสีแกมมาพลังงาน 0.51 เมกกะอิเล็กตรอนโวลต์ ผลิตผลที่ได้เป็น พโอลูเนียม-218 ( $^{218}\text{Po}$ ) คงก้าว ( $^{214}\text{Pb}$ ) และ พโอลูเนียม-210 ( $^{210}\text{Po}$ ) นิวเคลียลทั้ง 3 นี้เมื่อถลายตัวให้ลูกหลานต่อไป มีค่าครึ่งชีวิตยาว (พโอลูเนียม-218: 3.05 นาที คงก้าว: 26.8 นาที พโอลูเนียม-210: 138 วัน ) ซึ่งเมื่อมนุษย์ได้รับเข้าสู่ร่างกายจะมีโอกาสสะสมทำอันตรายต่อเนื้อเยื่อได้ดังกล่าว

การวิจัยถึงระดับความเข้มข้นของเรดอนอ้างถึงสารมาตรฐานปรับเทียบความแรงรังสีเรเดียม-226 โดยใช้วิธีแกมมาスペกตรومิเตอร์ ซึ่งได้มีการศึกษาถึงระดับพลังงานของรังสีแกมมาที่ปล่อยออกมานอกสารมาตรฐานในแต่ละระดับค่าพลังงาน และโอกาสที่จะปล่อยรังสีแกมมาที่ปล่อยออกมานอกร่างกาย ดังตารางที่ 2.4

ตาราง ที่ 2.4 สายแกมมา (Gamma Lines) และโอกาสสำคัญของการเปลี่ยนแปลงสมญูรรณ์  
( absolute transition Probability ) สำหรับการปล่อยรังสีแกมมา<sup>a</sup>

Nuclide	Half-life	$E_\gamma(\text{KeV})$	$P_\gamma$
Ra	1600 a	186.21	0.0351
		241.98	0.0712
		295.21	0.1815
		351.92	0.3510
		609.31	0.4460
		768.36	0.0476
		934.06	0.0307
		1120.29	0.1470
		1238.11	0.0578
		1509.23	0.0208
		1764.49	0.1510
		2118.55	0.0117
		2204.22	0.0498
		2293.36	0.0030
		2247.86	0.0155

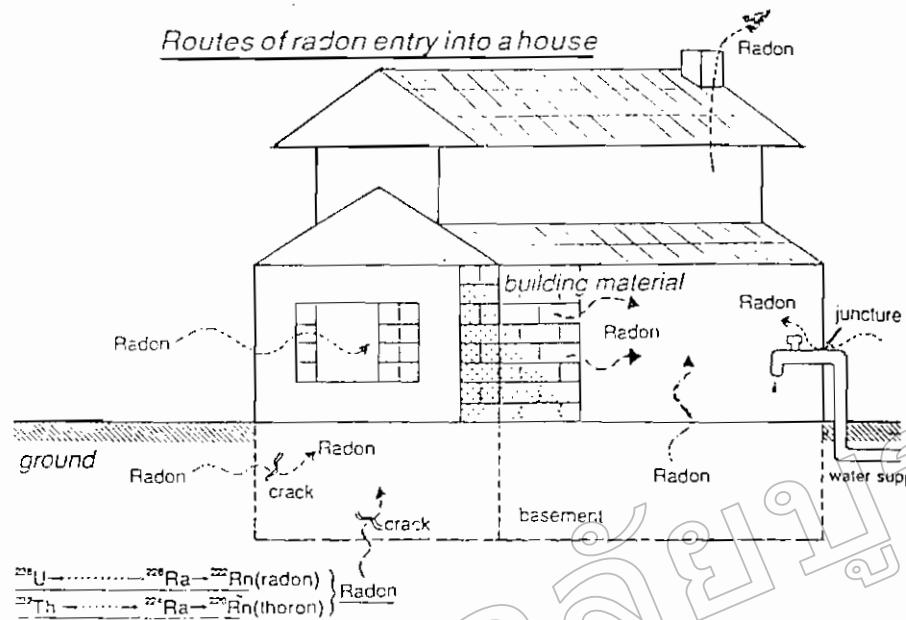
$P_\gamma$  is the absolute intensity probability by gamma decay

### 2.3 แหล่งที่ให้ก้าชเรคตอน

ในธรรมชาติจะมีเรคตอน ปูนออยู่กับวัสดุก่อสร้างทุกชนิด มากบ้าง น้อยบ้าง ไม่มี เรคเดิมและก้าชเรคตอนอยู่น้อยที่สุด แค่จะมีมากถ้าเป็นคอนกรีตหรืออิฐ เรคตอนภายในอาคาร มาจากพื้นดินและสิ่งแวดล้อมทางกายภาพที่อยู่รอบ ๆ อาคาร รวมทั้งผลิตภัณฑ์จากหิน ศิลปะ น้ำไดคินและจากก้าชภายนอกอาคาร เรคตอนจากพื้นดินผ่านเข้าสู่ภายในอาคาร โดยการ ซึมผ่านที่ศาสบียงดันส่งจากความดันค่างลาระหว่างไดคินกับภายในอาคาร ทำให้เรคตอนซึม ผ่านรูพรุน รอยต่อ รอยแตกของพื้นและผนังอาคาร คลอดจนช่องทางเข้า ทางท่อด่าง ๆ ดัง แสดงในภาพที่ 2.2 วัสดุที่นำมาใช้เป็นพื้นผนังของอาคารมีหลายชนิด โดยปกติแล้ว วัสดุส่วน ใหญ่มักจะเป็นคอนกรีต อิฐ หรือ ไม้ สำหรับไม้ชนิดต่าง ๆ ที่นำมาใช้เป็นวัสดุก่อสร้างจะให้ เรคตอนต่อผู้อยู่อาศัยน้อยกว่าวัสดุชนิดอื่น กอนกรีตและอิฐจะมีปริมาณของเรคตอนแพร่กระจาย ออกมากกว่า ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับวัตถุคุณที่นำมาใช้ผลิตเป็นคอนกรีตหรืออิฐนั้น ได้มีการศึกษา ระดับความเข้มข้นของก้าชเรคตอนตามชนิดของหินที่นำมาเป็นวัตถุคุณผลิตเป็นตัวอาคารใน ลักษณะต่าง ๆ ดังตารางที่ 2.5

ระดับความเข้มข้นของเรคตอนภายในอาคาร จะมีผลมาจากการภายนอกอาคารตัวบ ห้องนี้จากการเปิด ปิด ประตู หน้าต่าง การถ่ายเทหมุนเวียนอากาศจากเครื่องปรับอากาศ เครื่อง คุณคุณและอื่น ๆ ทำให้สารมลพิษจากแหล่งนอกอาคารเข้าไปปนเปื้อนอากาศ ในอาคาร ได้ เช่น บ้านใกล้บ้านการจราจรของบุคคลในห้องนอนจะได้รับฝุ่นควันและก้าช การเผาบะ เพาหอยู่นอกอาคาร บ้านในย่านโรงงานอุตสาหกรรม โรงไฟฟ้า โรงกลั่นน้ำมันจะได้รับมล พิษเข้าสู่บ้านเรือนได้ บ้านติดสถานที่ก่อสร้างอาคารสูง ๆ จะได้รับฝุ่นวัสดุก่อสร้างต่าง ๆ รวมทั้งฝุ่นควันและก้าชพิษ ซึ่งเป็นอันตรายถึงชีวิตได้ เป็นต้น

ลักษณะและรูปร่างของอาคารบ้านเรือนมีผลต่อกลางความเข้มข้นของเรคตอนเป็นอย่างมาก เช่น บ้านไม้จะมีระดับรังสีต่ำกว่าบ้านคอนกรีต และโอกาสของเรคตอนที่จะอยู่ในพื้นดินได้คุณ บ้านก็จะสามารถแทรกซึมเข้าสู่ในบ้านได้มากกว่าสำหรับบ้านไม้ เป็นต้น



ภาพที่ 2.2 ผังแสดงเหตุล่างและวิถีทางที่กําชีรอดอน เข้าสู่ภายในอาคาร

ตารางที่ 2.5 ระดับความเข้มข้นของเรเดียม-226 และเรเดียม-228 กับชนิดของหิน

Type of rock	Example	Concentration ( Bq/Kg )			
		${}^{226}\text{Ra}$	Arithmetic mean	${}^{228}\text{Ra}$	Arithmetic mean
Range					
Acid intrusive	Granite	78	1-370	111	0.4-1030
Basic extrusive	Basalt	11	0.4-41	10	0.1-3.6
Chemical sedimentary	Limestone	45	0.4-340	60	0.1-540
Detrital sedimentary	Clay, Shalc. Sandstone	60	1-990	50	0.8-1470
Metamorphosed igneous	Gneiss	50	1-1800	60	0.4-420
Metainmorphosed sedimentary	Schist	37	1-660	49	0.4-370

การถ่ายเทอากาศจึงเป็นปัจจัยสำคัญอีกประการหนึ่ง ในการที่ผู้อยู่อาศัยจะได้รับรังสีสูงมากน้อยเพียงใดทั้งนี้ เพราะ การเปิดปิดประตู หน้าต่าง การเปิดพัดลม เครื่องดูดควัน ล้วนมีส่วนทำให้มีการถ่ายเทอากาศและไวน้ำเรือนอากาศภายในภายนอกได้มากขึ้น ซึ่งจะทำให้ระดับรังสีในอาคารลดลงได้ สำหรับการที่จะลดปริมาณรังสีในอากาศจากแหล่งกำเนิด ก็อ วัสดุก่อสร้างที่นำมาใช้ ที่ได้มีการศึกษาและนำไปใช้ การทาสีเคลือบผิวน้ำของพื้นหรือผนัง การใช้แผ่นอลูมิเนียมฟoil หับฝาผนังบ้าน ซึ่งพบว่า การหับฝาผนังด้วยแผ่นอลูมิเนียมในบริเวณบ้านที่ก่อสร้างอยู่บนพื้นที่ซึ่งมีรังสีสูงสามารถลดปริมาณรังสีลงได้ประมาณครึ่งหนึ่งก่อนมีการหับ

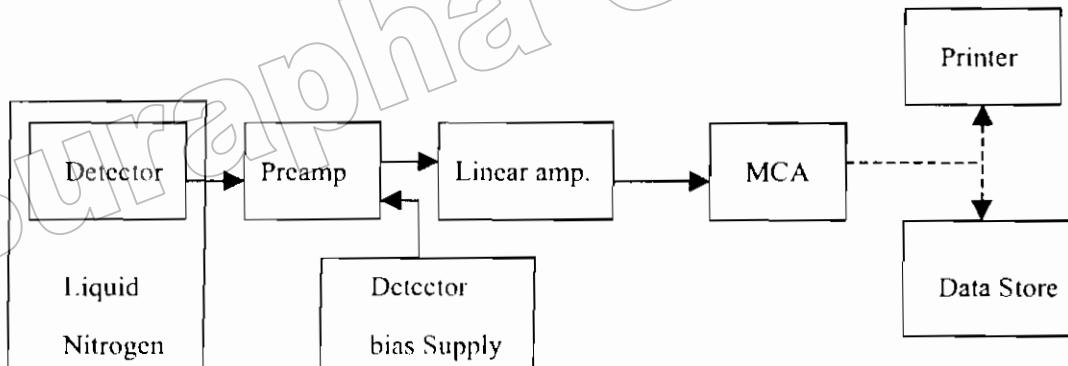
#### 2.4 อันตรายต่อมนุษย์

เมื่ออุบัติเหตุในบริเวณที่มีระดับความเข้มข้นของรังสีสูง เกิดจากอนุภาคที่เป็นผลิตผลจากการหลักศั่วนิได้เกิดจากก้าชเรคตอนโดยตรง ผลิตผลนี้ได้แก่ อนุภาคโพโลเนียม ( $^{214}\text{Po}$  ) และ ( $^{218}\text{Po}$ ) ซึ่งเป็นอิโอนอิสระ เมื่อเรคตอนลายตัวให้ออนุภาคโพโลเนียมเกิดขึ้นไม่เลกอกของน้ำและก้าชอื่น ๆ จะเข้ามาเกาะอยู่รอบ ๆ ทำให้เกิดไม่เลกอกให้ญี่ปุ่นและจะเกาะติด ( attached ) เข้ากับละอองในอากาศ ส่วนที่ไม่ได้ติดกับละอองก็จะร่วงคงลงติดกับฝาผนังหรือพื้นห้องถูกพัดพาออกจากอาคารหรือถูกลายตัวไปเป็น ตะกั่ว ( $^{210}\text{Pb}$  ,  $^{220}\text{Pb}$ ) การจะเกาะติดหรือร่วงตกอย่างไรนั้นขึ้นอยู่กับสภาพแวดล้อมของห้อง ซึ่งทั้งโพโลเนียมและตะกั่วมีคุณสมบัติในการเกาะติดกับละอองค่าง ๆ เมื่อมองกัน โดยอัตราความเร็วจะมากหรือน้อย ขึ้นอยู่กับปัจจัยประกอบอื่น ๆ เช่น การถ่ายเทอากาศ ความชื้น ขนาดพื้นที่ของห้อง และฝาผนัง เมื่ออนุภาคเหล่านี้เข้าสู่ระบบของมนุษย์ก็จะมากขึ้น หากอัตราการเกาะติดหรือร่วงหล่นนั้นมาก แนะนำต่อไป แต่เมื่อจากอนุภาคทั้งสองนี้มีขนาดเล็ก จึงสามารถผ่านระบบทางเดินหายใจเข้าไปในร่างกายได้ ในการถ่ายเทอนุภาคที่พกพาอาศัยเป็นระบบทางเดินหายใจเข้าไปในร่างกายในส่วนลึกของปอด ในส่วนเซลล์หลอดลมและถุงลมมีขนาดเล็ก เมื่อได้รับรังสีเป็นจำนวนมากในระยะเวลาอันสั้น หรือจำนวนน้อยจากที่พกพาอาศัยเป็นระยะเวลาบ้านจะมีการเปลี่ยนแปลงเกิดเป็นเซลล์มะเร็งหลอดลมได้ อนุภาคก็จะแห้งรังสี ทำลายเนื้อเยื่อบริเวณที่อนุภาคเกาะติดอยู่ ซึ่งเป็นสาเหตุหนึ่งนำไปสู่การเกิดมะเร็งปอด มีการศึกษาวิจัยพบว่า ผู้ที่ได้รับก้าชเรคตอนระดับความเข้มข้นสูงจะมีโอกาสเกิดมะเร็งที่ปอดสูงขึ้น ส่วนหนึ่งของก้าชเรคตอนที่เหลืออยู่กากใน

ประกอบด้วยคุณค่าซึ่งเป็นตัวบ่งชี้ถึงความปลอดภัยของมนุษย์และสิ่งแวดล้อมที่มีอยู่ในอากาศ ค่ามาตรฐานที่ใช้ในการวัดค่าปริมาณรังสีที่มีอยู่ในอากาศ ค่ามาตรฐานต่าง ๆ กำหนดขึ้นใช้เพื่อป้องกันอันตรายจากรังสี สำหรับประชาชนนั้นจะกำหนดโดยหน่วยงานซึ่งเป็นที่ยอมรับในระดับประเทศ สำหรับเกณฑ์พิจารณาค่าความเข้มข้นของก้าวเรเดค่อนที่เป็นอันตรายต่อประชาชนกำหนดโดยองค์กรพิทักษ์สิ่งแวดล้อมแห่งสหราชอาณาจักร ( U.S. Environmental Protection Agency : USEPA ) ถือว่าที่ระดับความเข้มข้นของก้าวเรเดค่อนภายในอาคารต้องต่ำกว่า 4 พิโภคเรดีลิตร ( pCi/L ) หรือ  $148 \text{ เมค雷ลต่อลูกบาศก์เมตร} (\text{Bq/m}^3)$  ซึ่งไปเป็นขีดจำกัดของค่าความเข้มข้นที่เป็นอันตรายต่อสิ่งมีชีวิต

## 2.5 ระบบวัดแกมมาสเปกโตรมิเตอร์

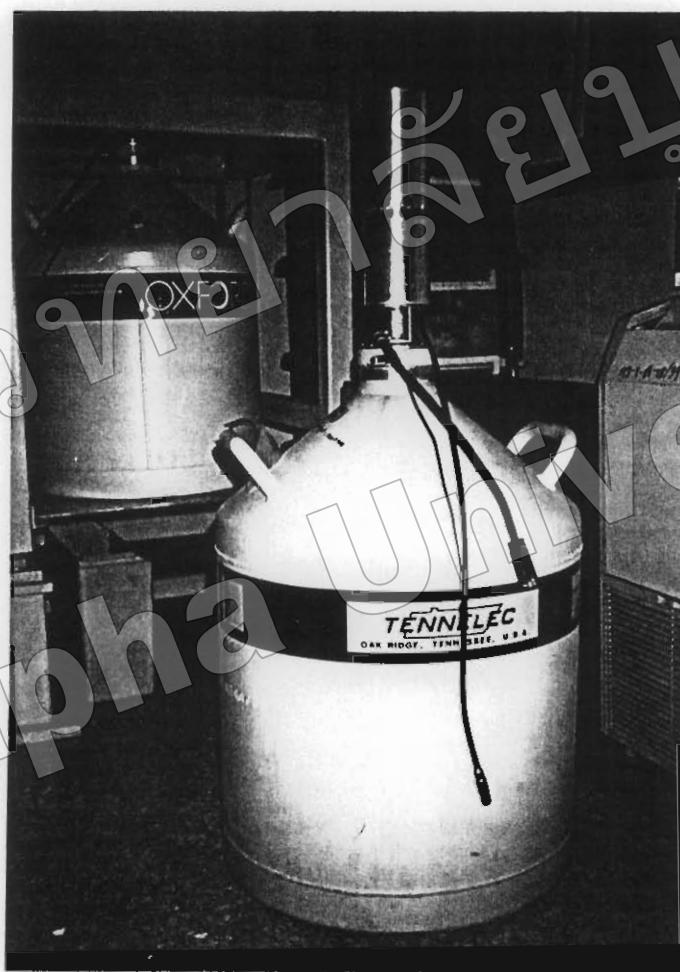
ระบบวัดรังสีที่นิยมใช้ในการวัดรังสีความร้อนชาดิส่วนใหญ่จะเป็นระบบวัดแกมมาสเปกโตรมิเตอร์ การทำงานดังภาพที่ 2.3



ภาพที่ 2.3 แผนภาพแสดงระบบวัดแกมมาสเปกโตรมิเตอร์ชนิดเรอร์น์มาเนียบมีความบริสุทธิ์สูง

### 2.5.1 หัววัดรังสี

หัววัดรังสี ( detector ) ทำหน้าที่เปลี่ยนปริมาณรังสีให้เป็นสัญญาณทางไฟฟ้า สำหรับ โครงการนี้ใช้หัววัดรังสีชนิด เจอร์มานีเย็นความบริสุทธิ์สูง ( High Purity Germanium ; HPGe ) ซึ่งทำมาจากเจอร์มานีเย็นที่มีความบริสุทธิ์สูง หัววัดแบบนี้มีสมบัติการแยกที่ดีเยี่ยม ในช่วงพลังงาน  $3 \text{ keV} \leq E \leq 1 \text{ MeV}$  แต่ขณะใช้งานจะต้องหล่อเย็นด้วยไนโตรเจนเหลว ( liquid nitrogen )



ภาพที่ 2.4 หัววัดเจอร์มานีเย็นความบริสุทธิ์สูงต่อเนื้อกับถังแช่เยือกแข็งในแนวตั้ง

### 2.5.2 แหล่งจ่ายไฟฟ้าแรงดันสูง

หัววัดรังสีทุกชนิดจะกำเนิดสัญญาณพัลส์ ซึ่งเป็นตัวแทนของอนุภาคนิวเคลียร์หลังการคุณภาพนิพัฒนาได้สมบูรณ์ จะต้องได้รับการใบอัสที่ถูกต้องและเหมาะสมกับหัววัดรังสี เมื่องจาก

หัววัสดุสีเดี่ยวน้ำดองการค่าแรงดันไฟฟ้าและกระแสที่เหมาะสมต่างกัน อีกทั้งต้องการเสถียรภาพของศักดิ์ไฟฟ้าทางเอาท์พุท ดังนั้นแหล่งจ่ายศักดิ์ไฟฟ้าแรงสูง (high voltage power supply) จะต้องสามารถรักษากระแสที่ไม่เปลี่ยนแปลงตามอุณหภูมิเวลาล้อมหรือการกระเพื่อมของแรงดันอินพุท รวมทั้งต้องมีการกำจัดสัญญาณรบกวนด้วย

### 2.5.3 ภาคขยายส่วนหน้า

ในระบบวัดนิวเคลียร์ ภาคขยายส่วนหน้าจะต้องมีคุณสมบัติเป็นภาคขยายที่ทำหน้าที่เป็นตัวแมทช์ระหว่างหัววัดสีกับภาคขยายหลัก เพื่อลดผลกระทบจากการเกิดการสูญเสียสัญญาณภาคขยายส่วนหน้าจะอยู่ติดกับหัววัดสี เพื่อลดการสูญเสียสัญญาณในความจุของสาขาส่าง และลดการรบกวนของสนามไฟฟ้าภายนอกด้วย

### 2.5.4 ภาคขยายหลัก

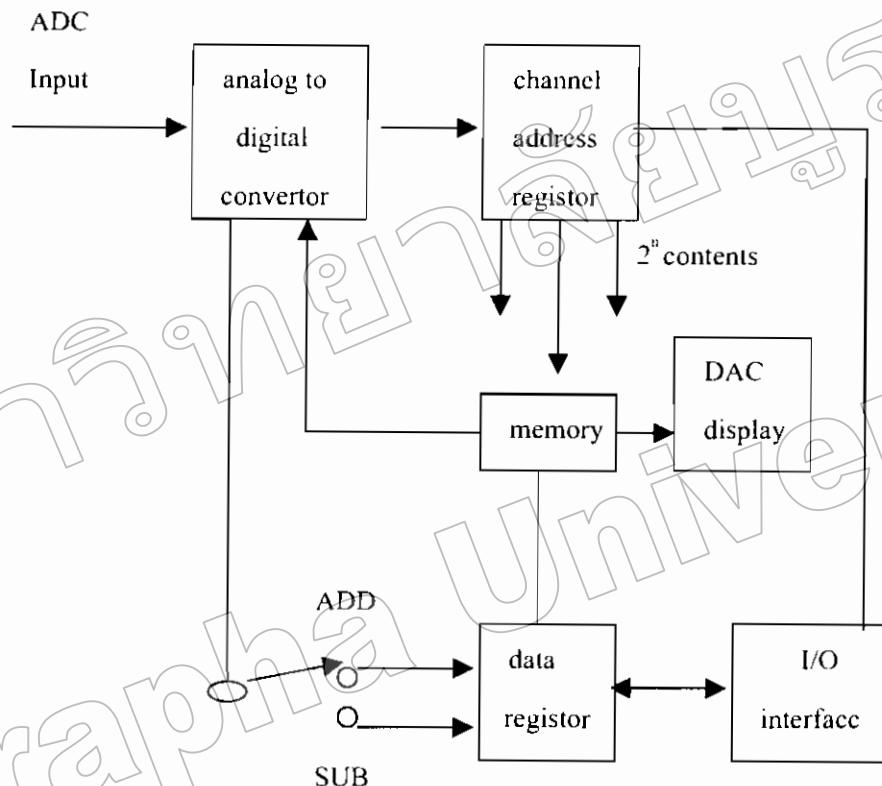
ภาคขยายหลัก ( Main Amplifier ) หรือ ภาคขยายเชิงเส้น ( Linear Amplifier ) เป็นส่วนขยายซึ่งรับสัญญาณพัลส์จากภาคขยายส่วนหน้า ทำหน้าที่ขยายและแต่งรูปสัญญาณให้เท่ากับกับการนำไปวิเคราะห์ความสูง มีอัตราการขยายแรงดัน ( Voltage Gain ) ในช่วง 100-500 เท่า อัตราขยายนี้สามารถปรับได้เพื่อให้มีการเปลี่ยนอัตราขยายแบบเชิงเส้นต่อเนื่องกัน ทำให้สามารถจัดระดับความสูงของพัลส์ ( Pulse Height ) ทางออก สัมพันธ์กับสเกลของอุปกรณ์วิเคราะห์ตามต้องการ สัญญาณพัลส์ซึ่งถูกขยายแล้วจะได้รับการแต่งรูปสัญญาณก่อนนำไปวิเคราะห์

### 2.5.5 อุปกรณ์วิเคราะห์แบบเดาข้อ

อุปกรณ์วิเคราะห์แบบเดาข้อ ( multichannel analyzer : MCA ) เป็นอุปกรณ์วิเคราะห์ความสูงของพัลส์ที่มีขีดความสามารถในการวิเคราะห์สูงกว่าอุปกรณ์วิเคราะห์แบบเดียว ( single channel analyzer ) ทั้งในด้านความรวดเร็ว การเก็บข้อมูล ความละเอียดของสเกลของระดับพัลส์งานและความสะดวกในการคำนวณผลการวิเคราะห์ โดยเฉพาะปัจจุบันความก้าวหน้าทางเทคโนโลยีของอิเล็กทรอนิกส์ได้ช่วยให้อุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่องมีประสิทธิภาพสูงด้วยการนำเอาระบบสมองกลในโคร ( microprocessor unit ) เข้าร่วมในการทำงาน อุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่องนี้มีความสำคัญต่อนักฟิสิกส์นิวเคลียร์ เนื่องจากนิวเคลียร์ และนักวิทยาศาสตร์นิวเคลียร์สาขาอื่น ๆ มากทั้งในด้านการวัด วิเคราะห์เชิงคุณ

ภาพและเปรียบเทียบของไอโซโทปของสาร จึงมีความจำเป็นต้องมีความเข้าใจถึงเบื้องต้นในการทำงานของอุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่อง

อุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่อง มีส่วนประกอบในการวิเคราะห์และเก็บข้อมูล รวมทั้งการสื่อสารกับอุปกรณ์แสดงผลภายนอก ที่สำคัญอยู่ 6 ส่วน ดังภาพที่ 2.5 ซึ่งแสดงถึงการเชื่อมโยงทางสัญญาณไฟฟาระหว่างจรดต่าง ๆ ทั้งที่เป็นอนาล็อกและดิจิตอล



ภาพที่ 2.5 แผนการทำงานเบื้องต้นของ อุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่อง

#### 2.5.5.1 หน้าที่ของวงจรต่าง ๆ มีดังนี้

ก. ภาคเปลี่ยนสัญญาโนアナログเป็นดิจิตอล ( Analog to Digital Convertor :ADC ) เป็นส่วนสำคัญซึ่งทำหน้าที่เปลี่ยนสัญญาโนアナログพัลส์ ( analog pulse ) ที่มีความสูงเทียบเท่าระดับพัลส์งานต่าง ๆ ของอนุภาคนิวเคลียร์ให้เป็นสัญญาโนดิจิตอล โดยอาศัยเทคนิคของ การเปลี่ยนความสูงของพัลส์เป็นช่วงเวลา และรหัสดิจิตอล ตามลำดับ

บ. รีจิสเตอร์แอดเดรสของช่องพลังงาน ( channel address register ) ทำหน้าที่รับรหัสดิจิตอลของพัลส์จากภาคเปลี่ยนสัญญาณอนาลอกเป็นดิจิตอล แล้วเลือกชานแนลแอดเดรสในหน่วยความจำที่ตรงกับรหัสของพัลส์เพื่อให้ภาคบันทึกข้อมูล บวกจำนวนครั้งของพัลส์ที่มีรหัสตรงแอดเดรสของใด ๆ ครั้งละ 1 หน่วยนับ หรือเมื่อคำสั่งเป็นการลบการทำงานของภาคบันทึกข้อมูลก็จะลบเอาจำนวนนับที่มีอยู่เดิมในแอดเดรสที่ตรงกับรหัสของพัลส์ออกครั้งละ 1 หน่วยนับ

ค. รีจิสเตอร์ข้อมูล ( data register ) ส่วนนี้จะทำหน้าที่บวกเพิ่มหรือลบเอาข้อมูลเดิมในหน่วยความจำตามแอดเดรสค่าง ๆ เข้าหรือออก 1 หน่วยนับ เมื่อมีพัลส์ที่มีรหัสตรงกับแอดเดรสนั้น ๆ เข้ามาแค่ละครั้ง

ง. หน่วยความจำ ( memory ) ทำหน้าที่บันทึกจำนวนนับอนุภาคที่แค่ละชานแนลแอดเดรส ( แค่ละระดับพลังงาน ) ในรูปของรหัสไบนาเรีย และมีความจุของชานแนลแอดเดรสตามค่า  $2^n$  ซึ่ง ขึ้นกับเครื่องแต่ละเครื่อง จำนวนซึ่งนี้จะสัมพันธ์กับขีดความสามารถของภาคเปลี่ยนสัญญาณอนาลอกเป็นดิจิตอล เช่น  $2^9$   $2^{10}$  ..... เท่ากับ 512 1024 ..... ซึ่ง เทียบเท่าระดับพลังงานที่ปรับเทียบไว้ ซึ่งหมายถึงความละเอียดของสเกลระดับพลังงานคัวบี

จ. ส่วนแสดงผลข้อมูล ( data display ) ทำหน้าที่แสดงผลของข้อมูลที่บันทึกได้ในหน่วยความจำบนจอภาพ ( cathode ray tube ) ด้วยการส่งผ่านรหัสดิจิตอลในหน่วยความจำที่แอดเดรส ( ซอง ) ค่าง ๆ ผ่านวงจรเปลี่ยนสัญญาณจากดิจิตอลเป็นอนาลอก ( Digital to Analog Convertor : DAC ) ในรูปของสเปกตรัม

ฉ. ส่วนเชื่อมโยงกับอุปกรณ์ภายนอก ( input / output interface ) เป็นวงจรที่ทำหน้าที่สื่อสารเชื่อมโยงระหว่างอุปกรณ์ภายนอก ได้แก่ เครื่องเขียนกราฟ ( plotter ) เครื่องໂගรິພິມ ( TTY ) เครื่องพิมพ์ ( printer ) เครื่องบันทึกเทป ( tape recorder ) และคិបីនុរីគីន ฯ กับส่วนเก็บข้อมูลในอุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่องเพื่อการทำงานที่ประสานกันทั้งส่งข้อมูลเข้าและรับข้อมูลออก

#### 2.5.5.2 การทำงานของอุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่องเบื้องต้น

การทำงานภายในเครื่อง อุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่อง เป็นระบบการทำงานของสัญญาณดิจิตอล ในรูปของລອຈິກພັບສໍາ ແລະ ຮັດໄນນາຣີ ຕັ້ງນັ້ນວິທີການແຍກຮັດຄັນຄວາມສູງຂອງພັບສໍາຊື່ງເປັນສัญญาณอนาລອກຈາກເອາຫຼຸກຂອງສ່ວນຂາຍ ຈຶ່ງຕ້ອນນີ້ການເປັນສູງໃຫ້ເປັນຮັດຖາງດິຈິຕອລເປັນສຳຄັນ ເພື່ອໃຫ້ເໝາະສົນກັນການເກັບข้อมูล ໃນແຜນແນລແອດເດຣສຕ່າງ ๆ ຂອງหน่วยความจำ ກລຳວ່າຄື່ອພັບສໍາເອາຫຼຸກຂອງການຍາຍຈະຕ້ອງສ່ວນເກັບຂໍ້ມູນແກ່ການເປັນ

สัญญาณออนไลน์เป็นคิจก่อเพื่อเปลี่ยนให้เป็นรหัสใบหน้าที่ค่าต่าง ๆ ตามความสูงของพัลส์และบันทึกจำนวนครั้งของอนุภาคนิวเคลียร์ที่มีระดับความสูงของพัลส์ค่าต่าง ๆ ในแซนแนลแอคเตอร์ของหน่วยความจำข้อมูลที่ถูกบันทึกในหน่วยความจำจะอยู่ในรูปของรหัสใบหน้า ดังนั้นมือข้อมูลถูกเรียกทางส่วนแสดงผลจะต้องผ่านภาคเปลี่ยนสัญญาณคิจก่อเป็นออนไลน์ ก่อนที่จะให้ผลเป็นรูปสเปกตรัมบนภาพ ซึ่งกระบวนการของสัญญาณในส่วนต่าง ๆ เป็นไปตามขั้นตอนความคุมของแต่ละส่วนของอุปกรณ์วิเคราะห์แบบหลายช่อง

## บทที่ 3

### อุปกรณ์และวิธีดำเนินงานวิจัย

#### 3.1 การเตรียมและการเก็บตัวอย่างดับเพลิงกันมันต์ ( Charcoal Canister )

ตัวอย่างที่จะนำมาหาปริมาณเรดอนได้มาจากการนำตัวอย่างถ่านกันมันต์ไปวางในอาคารบ้านเรือน ในอำเภอเมืองและอำเภอศรีราชา จังหวัดชลบุรี ภายในช่วงเดือน ตุลาคม 2542 ถึง พฤศจิกายน 2542 โดยแบ่งกลุ่มพื้นที่เป็น 4 กลุ่มดังนี้

ก. บริเวณการซ้อมรำขันแน่นในเขตเมือง กำหนดในเขต ตำบลบางปลาสร้อย ตำบลมะขามหย่อง ตำบลบ้านโขด และตำบลป่า ของอำเภอเมือง จังหวัดชลบุรี พิจารณาจากบริเวณที่มีบ้านพาหนะประจำไว้มาคับคั่ง เป็นถนนสายหลักที่มีการจราจรหนาแน่นเป็นภาวะปกติ

ข. บริเวณใกล้เขตเหมืองหิน กำหนดในเขต ตำบลเหมืองและตำบลแสนสุข(บางส่วน) ของอำเภอเมือง จังหวัดชลบุรี พิจารณาเป็นบริเวณที่มีการทำเหมืองหิน โรงงานบดและแยกหิน ซึ่งเป็นพื้นที่บริเวณกว้างและมีบ้านพักอาศัยอยู่ในระยะห่างหินน้ำ้ และบ้านพักอาศัยความถี่น้ำ้ที่มีการรถบนส่างหินผ่านจนเกิดฝุ่นละอองของเศษหินอย่างเห็นได้ชัด

ค. บริเวณชายทะเล กำหนดในเขต ตำบลอ่างศิลา และตำบลแสนสุข ของอำเภอเมือง จังหวัดชลบุรี พิจารณาเป็นบริเวณหาดบางแสนที่มีบ้านพักอาศัยเป็นแนวยาวตามชายทะเลไปจนถึงชายทะเลแฉะอ่างศิลา

ง. บริเวณเขตอุตสาหกรรม กำหนดในเขต ตำบลหนองขาม ตำบลบึง และตำบลทุ่งศุขลา ของอำเภอเมือง จังหวัดชลบุรี พิจารณาเป็นพื้นที่ที่มีบ้านพักอาศัยที่อยู่ในแนวรอบ ๆ นิคมอุตสาหกรรมเครื่อสหพัฒน์ ศรีราชา ชลบุรี

### 3.2 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการวิจัย

1. ตัดบลถ่านกัมมันต์
2. ระบบวัดรังสีเกณฑ์มาตรฐานวัดเรอโนเมเนียมความบริสุทธิ์สูง ประกอบเข้ากับเครื่องวิเคราะห์พลังงานแบบหลายช่อง Canberra S-100
3. เครื่องอบ ( Incubator )
4. เครื่องชั่งน้ำหนัก ( Electric Balance )
5. สารมาตรฐานปรับเทียบความแรงรังสีเรดอน-222

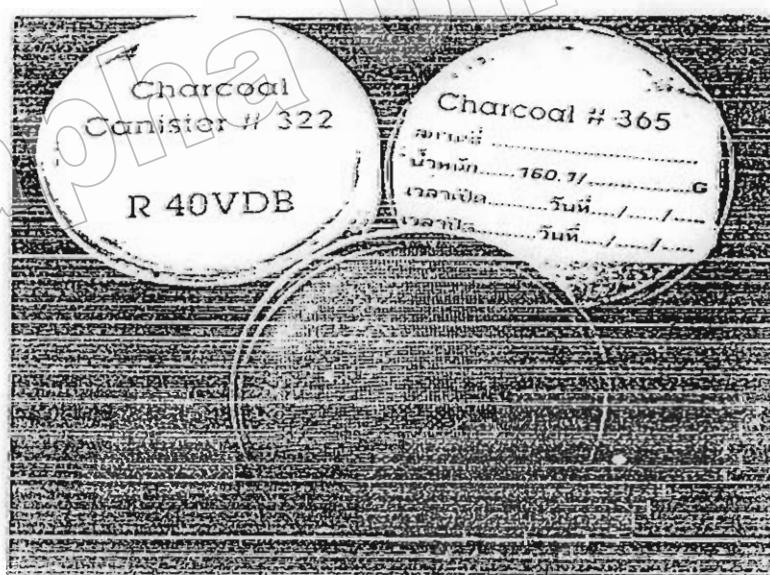
#### 3.2.1 ตัดบลถ่านกัมมันต์

ลักษณะ กระป้องโลหะ เส้นผ่าศูนย์กลาง 4 มิลิเมตร ความสูง 1.5 มิลลิเมตร

มีถ่านกัมมันต์  $70 \pm 1$  กรัม คลุ่มด้วยตะแกรง โลหะที่มีรูให้อากาศผ่านเข้า  
ได้ร้อยละ 30 - 50 ของพื้นที่ ถ่านกัมมันต์ที่ใช้เป็นชนิดมีปริมาณกัมมันตรังสีต่ำ  
( นิโพแทตเตซีบี-40 ไม่เกิน 0.4 mBq/g )

ผู้ผลิต F&G specialty products, isotope products laboratories 1800 N. Keystone, St.

Burbank, CA. 91504 ดังภาพที่ 3.1



ภาพที่ 3.1 ตัดบลถ่านกัมมันต์

### 3.2.2 ระบบวัด

ในโครงการนี้ใช้ระบบวัดแบบแแกมมาสเปกโടมิเตอร์ชนิดเจลร์มา-  
เนี่ยนความบริสุทธิ์สูง ซึ่งใช้ตัวตรวจวัดของ 2 บริษัท เรียกชื่อตามชื่อบริษัทคือ

ก. ตัวตรวจวัดออร์เทกซ์ (Ortec Detector)

Model No : 137 CP 2-2

ลักษณะของผลลัพธ์

เส้นผ่านศูนย์กลาง 47.60 มม. ความยาว 40.20 มม.

Absorbing layers

อลูมิเนียม 1.27 มม.

เจอร์มานีียม 0.70 มม.

ทำงาน ณ ตำแหน่งในอัตรา

+2500 โวลต์

Intercomparison 1.90 ดังภาพที่ 3.2



ภาพที่ 3.2 ระบบที่ใช้ตัวตรวจวัดออร์เทกซ์

ข. ตัวตรวจวัดอ็อกซ์ฟอร์ด ( Oxford Detector )

Model No : CNHJ 30-18190

ลักษณะของผลึก

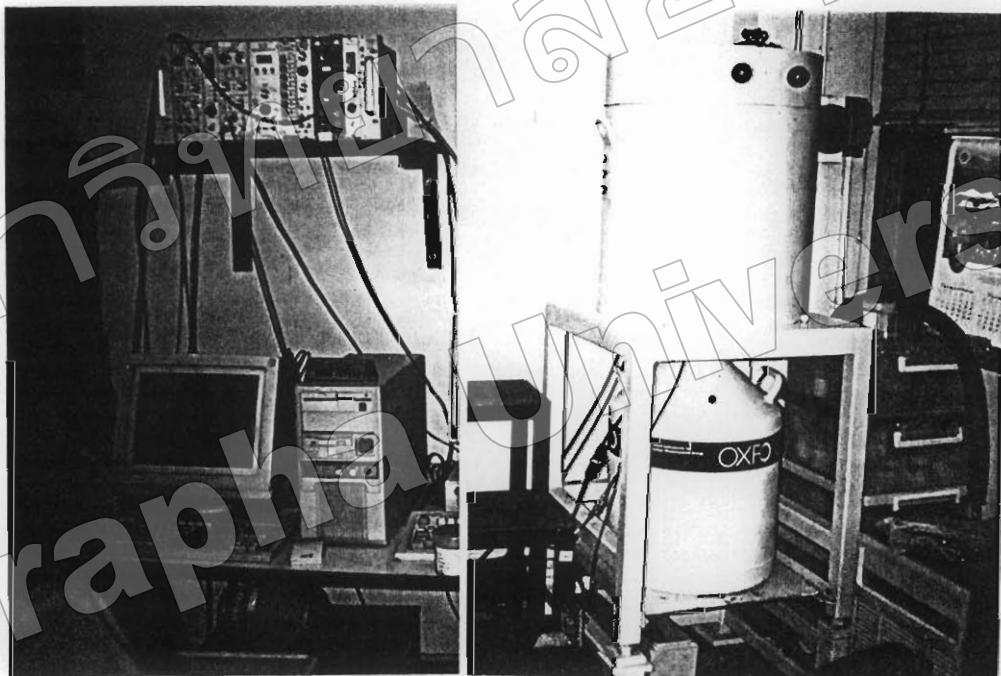
เส้นผ่านศูนย์กลาง 47.60 มม. ความยาว 40.20 มม.

Absorbing layers

อลูминีียม 1.00 มม. เบอร์ริลเลียม 0.50 มม.

ทำงาน ณ ตำแหน่งไบอส -2600 ໄວลด์

Intercomparison 1.96 ดังภาพที่ 3.3



ภาพที่ 3.3 ระบบที่ใช้ตัวตรวจวัดอ็อกซ์ฟอร์ด

### 3.2.3 เครื่องอบ

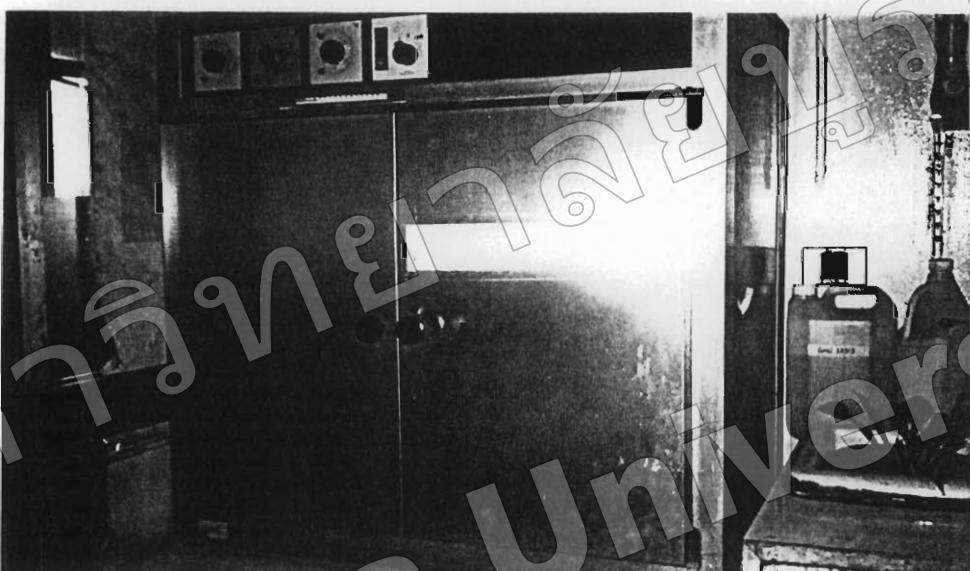
ใช้ในการเตรียมตัวน้ำกัมมันต์โดยใช้ความร้อนกำจัดความชื้นที่อยู่ภายในตัวน้ำก่อนที่จะนำไปเก็บตัวอย่างก้าชเรตอน

Model No : Schutzart DIN 400500-IP 20

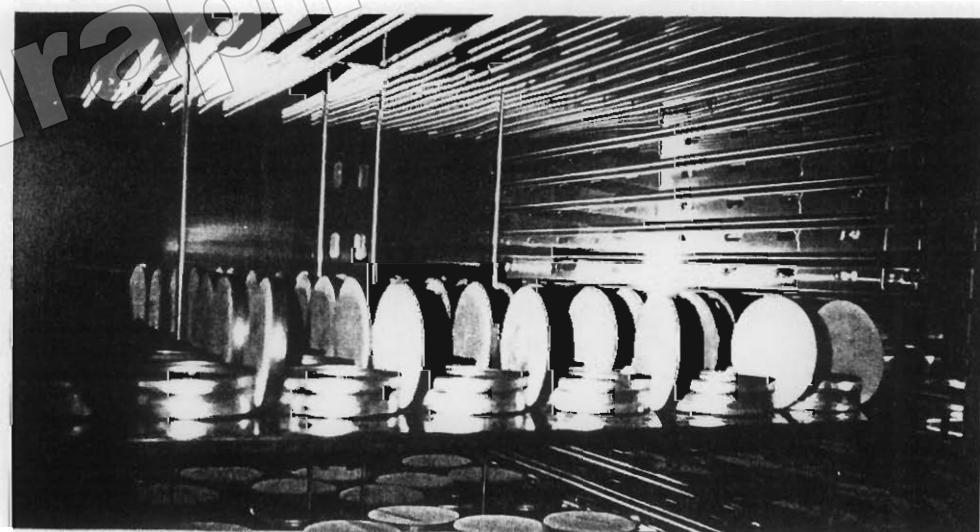
ชนิด UL 50 220 V , 50/60 Hz , 2800 W

พิสัยอุณหภูมิ 0 - 300 องศาเซลเซียส ผลิตใน เยอรมันนี ตะวันตก ดังภาพที่ 3.4

และมีลักษณะการจัดเรียงดังภาพที่ 3.5



ภาพที่ 3.4 เครื่องอบ



ภาพที่ 3.5 ลักษณะการจัดเรียงตัวน้ำกัมมันต์ในเครื่องอบ

### 3.2.4 เครื่องซั่ง

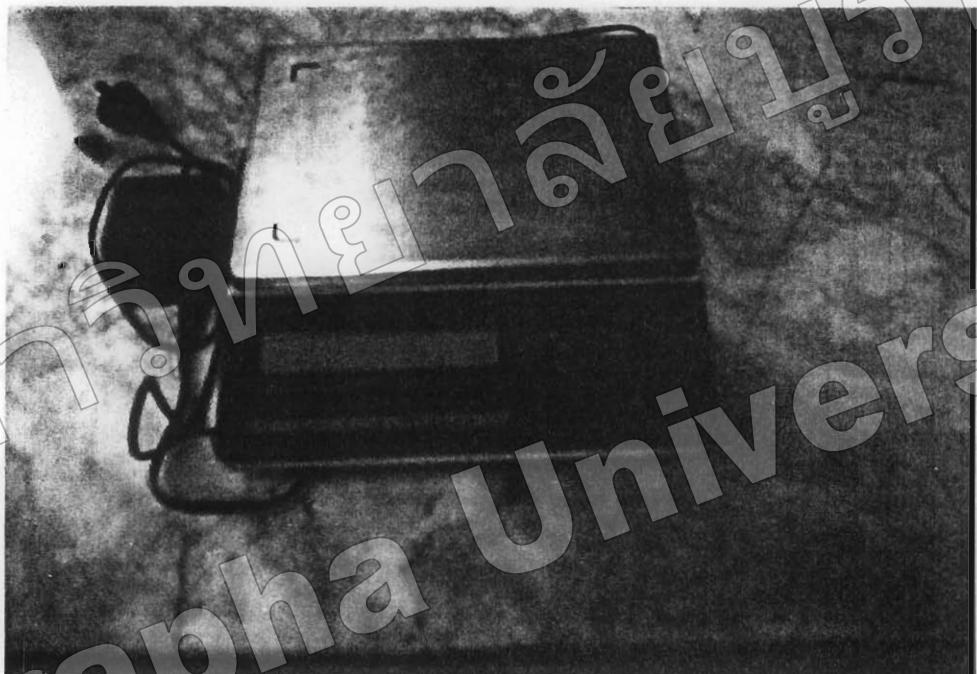
Model No : 12000 D-30000 G

Serial No : 54407

ชนิด 480-9851/E 220/240 V , 50/60 Hz

พิสัยน้ำหนัก 0.00 – 30000.00 กรัม

ผลิตใน สวิตเซอร์แลนด์



ภาพที่ 3.6 เครื่องซั่งน้ำหนัก

### 3.2.5 สารมาตรฐานปรับเทียบความแรงรังสีเรค่อน-222

Serial No : 236-4-3-1

ความแรงรังสี 20.60 นาโนคูรี บรรจุในวันที่ 1 มกราคม 2532



ภาพที่ 3.7 แหล่งกำเนิดสารมาตรฐานปรับเทบความเร็วรังสีเรดอง-222

### 3.3 ขั้นตอนการดำเนินงาน

เก็บตัวอย่างอากาศในอาคารบ้านเรือน เพื่อนำมาใช้ทางปริมาณเรดองในอาคารบ้านเรือน โดยใช้เทคนิคการเก็บตัวอย่างก้าชเรดอง โดยใช้ตัดลับถ่านกัมมันต์

1. การเตรียมตัวอย่าง โดยนำตัดลับถ่านกัมมันต์ ไปอบโดยใช้ความร้อน 80 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 9 – 12 ชั่วโมง จากนั้นนำไปซึ่งน้ำหนักและบันทึก เก็บใส่ถุงพลาสติก ปิดผนึกให้มิดชิด

2. นำตัวอย่างไปวางตามอาคารบ้านเรือนชนิดต่างๆ โดยเปิดฝานนำไปรองไว้ได้ดีตามกรง เก็บก้าช ณ บริเวณห้องซึ่งล่างของอาคาร โดยให้สูงจากพื้น ในระยะ 1.5 – 2 เมตร เป็นเวลา 3 วัน หรือประมาณ 72 ชั่วโมง โดยเมื่อว่างตัดลับถ่านกัมมันต์ ให้บันทึกเวลาที่เริ่มวาง และ เมื่อครบ 3 วัน ปิดฝ่าแล้วปิดผนึกลักษณะเดิม บันทึกเวลาที่เก็บ รวมทั้งทำแบบเก็บข้อมูล โดยระบุข้อมูลดังต่อไปนี้

#### 2.1 ที่ตั้งอาคาร

## 2.2 ลักษณะอาคาร

2.2.1 อาคารไม้ เป็นอาคารที่มีวัสดุทำด้วยไม้ประกอบขึ้นเป็นตัวอาคาร

2.2.2 อาคารปูน เป็นอาคารที่ก่อสร้างด้วยปูนซีเมนต์

## 2.3 อายุอาคาร

2.3.1 อายุน้อยกว่า 5 ปี

2.3.2 อายุไม่น้อยกว่า 5 ปี

## 2.4 การระบายน้ำอากาศ

เปิดเป็นครั้งคราว

2.4.1 มีการระบายน้ำอากาศ หมายถึง อาคารที่มีหน้าต่าง เปิดตลอดวันหรือ

2.4.2 ไม่มีการระบายน้ำอากาศ หมายถึง อาคารที่มีเครื่องปรับอากาศ ปิดตลอดวัน

3.นำตัวลับถ่ายกัมมันต์ที่เก็บด้วยย่างอากาศแล้วมาชั่งน้ำหนัก จากนั้นนำมาตรวจวัดปริมาณก๊าซเรือนโดยใช้ระบบวัดครั้งสีเกมมาสเปกโตรมิเตอร์ ใช้เวลาอีด 20 นาที พร้อมทั้งบันทึกเวลาขณะที่เริ่มวัดเพื่อใช้เป็นข้อมูลในการคำนวณหาปริมาณเรือนหลักในการเก็บตัวอย่างก๊าซเรือนในอาการบ้านเรือนโดยใช้ตัวถ่ายกัมมันต์

เนื่องจากการที่ปริมาณของก๊าซเรือนในแต่ละครั้งของการเก็บตัวอย่างเพื่อนำมาตรวจวัดมีความไม่แน่นอนมีปัจจัยหลายอย่าง เช่น อุณหภูมิ ความชื้น การระบายน้ำอากาศและระดับความสูง จึงควรมีการกำหนดค่าลักษณะของตำแหน่งในการวางตัวลับถ่ายกัมมันต์เพื่อเก็บตัวอย่างให้ถูกต้อง โดยอาศัยหลักดังนี้

ก. อยู่สูงจากพื้นพอสมควร เพื่อป้องกันไม่ให้ฝุ่นละอองจากพื้นเข้าไปในตัวลับ

ข. ห่างจากประตูหรือหน้าต่าง เพื่อป้องกันไม่ให้ฝุ่นละอองจากพื้นเข้าไปในตัวลับ

ค. ห่างจากผนังอย่างน้อย 1 ฟุต

ง. หลีกเลี่ยงจากบริเวณที่มีอุณหภูมิที่สูงหรือต่ำมาก แสงอาทิตย์ และ ความชื้นสูง

จ. โดยทั่วไปจะไม่วางในห้องครัวหรือห้องน้ำ

สำหรับสารมาตรฐานปรับเทียบความแรงรังสีเรือน-222 นำไปวัดในระบบวัดรังสี เป็นเวลา 20 นาทีเช่นกันเพื่อที่จะได้ค่า ช่วงพิสัยพลังงานที่สนใจ สำหรับคำนวณหาค่าอัตราการสลายตัวและประสิทธิภาพของการวัด เพื่อนำไปใช้ในการหาปริมาณของเรือน

$T_{1/2}$  คือ ครึ่งชีวิตของเรเดียมมาตรฐาน ( 1600 ปี )

$t$  คือ เวลาจาก  $A$  ถึง  $A_0$

การคำนวณแฟกเตอร์ในการดูดเก็บอากาศในสภาวะความชื้นต่างๆ ( $CF$ )

$$CF = \frac{-3.48}{1000} \times \text{watergain} + 0.102 \quad \dots(3.5)$$

โดย watergain คือ น้ำหนักสุทธิของความชื้นในคลื่นถ่านกันน้ำด้วย

การคำนวณค่าแฟกเตอร์ที่ใช้ปรับแก้อัตราการสลายตัวของเรดอน ( $DF$ )

$$DF = e^{\frac{-0.693}{T_{1/2}}} \quad \dots(3.6)$$

โดย  $T$  คือ เวลาันับจากครึ่งของช่วงเวลาในการดูดซับ จนกระหั่งเริ่มวัด  
( min )

$T_{1/2}$  คือ ครึ่งชีวิตของเรดอน ( min )

### 3.5 การหาระดับความเข้มข้นของเรดอน ( Radon Concentration )

เพื่อการเปรียบเทียบที่ได้ค่ามาตรฐานเดียวกันในระดับนานาชาติ สำหรับการวัด  
ปริมาณเรดอน จึงมีการกำหนดค่า Intercomparison เป็นปริมาณที่บ่งบอกระดับปริมาณเรดอนที่  
ถือเอาเป็นมาตรฐานสากล

$$\text{Radon Concentration} = RN \times \text{Intercomparison} \quad \dots(3.7)$$

โดย	Ortec detector	มีค่า	Intercomparison	1.90
	Oxford detector	มีค่า	Intercomparison	1.96

## บทที่ 4

### ผลการทดลอง

เพื่อวิเคราะห์ปัจจัยทางกายภาพที่มีผลต่อระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนในอาคารบ้านเรือน ได้แก่ ความสูงของอาคาร ลักษณะอาคาร อายุอาคาร และการระบายน้ำอากาศ ซึ่งได้ทำการทดลองเป็น 2 กลุ่มใหญ่ ๆ คือ ความสูงของอาคารกับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน และปัจจัยทางกายภาพอื่น ๆ กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน

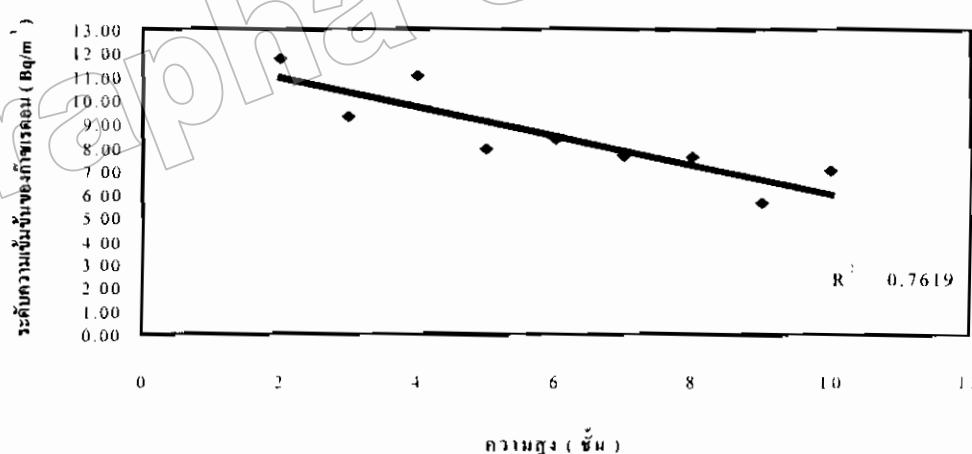
#### 4.1 ระดับความสูงของอาคารกับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน

อาคารสูงที่ศึกษามีอยู่ 2 ลักษณะคือ อาคารสูงที่เป็นอาคารไม่มีการระบายน้ำอากาศ และ อาคารสูงที่เป็นอาคารมีการระบายน้ำอากาศ

4.1.1 ความสูงของอาคารที่ไม่มีการระบายน้ำอากาศกับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน อาคารที่ทำการสำรวจจะเป็นอาคารคอนกรีต ที่ไม่มีการระบายน้ำอากาศ ตั้งอยู่ใน อำเภอเมืองและอำเภอศรีราชา จำนวน 4 อาคาร มีอายุมากกว่า 5 ปี ได้ผลการทดลองดังตารางที่ 4.1

ตารางที่ 4.1 ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนกับอาคารสูงที่ไม่มีการระบายอากาศ

ชั้น ที่ตั้ง	ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคาร ( $\text{Bq}/\text{m}^3$ )					เฉลี่ย
	ร.พ.พญาไท	ร.พ.สมมิตร	อาคารแพทย์	รร.อีสเทอร์น		
2	12.66	9.47	15.38	9.47	9.175	
3	12.34	9.98	7.43	7.48	9.31	
4	15.85	8.74	10.19	9.28	11.02	
5	12.36	7.48	7.01	4.73	7.90	
6	8.59	11.87	6.20	6.81	8.37	
7	10.30	2.28	10.07	7.96	7.65	
8	8.22	8.90	7.53	5.62	7.57	
9	6.64	3.24	5.72	6.97	5.64	
10	5.64	8.52	7.44	6.66	7.07	



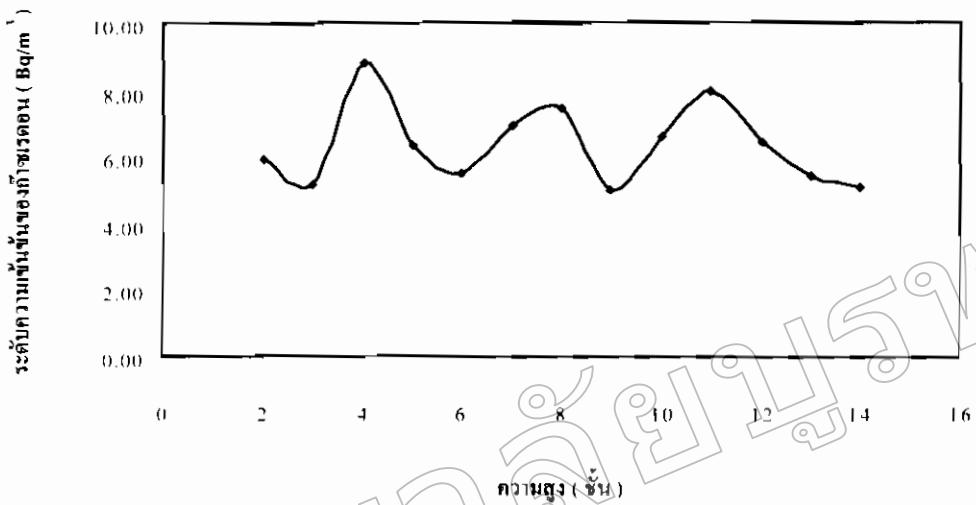
ภาพที่ 4.1 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคาร กับอาคารสูงที่ไม่มีการระบายอากาศ

4.1.2 ความสูงของอาคารที่มีการระบายน้ำกับระดับความเข้มข้นของกั๊ซเรดอน

อาคารที่ใช้ในการสำรวจเป็นอาคารชุด เสนะ อุนาภูล จำนวน 3 อาคาร ตั้งอยู่ภายในมหาวิทยาลัยบูรพา ตำบลลบางแสน อำเภอเมือง จังหวัดชลบุรี มีลักษณะเป็นอาคารคอนกรีต ความสูง 14 ชั้น ตรงกลางของอาคารมีลักษณะเป็นช่องโถร่อง ลักษณะได้คลอดทั้ง 14 ชั้น อายุของอาคารมากกว่า 5 ปี ได้ผลการทดลองดังตารางที่ 4.2

ตารางที่ 4.2 ระดับความเข้มข้นของกั๊ซเรดอนกับอาคารสูงที่มีการระบายน้ำ

ชั้น ที่ตั้ง	ระดับความเข้มข้นของกั๊ซเรดอนภายในอาคาร ( $Bq/m^3$ )			เฉลี่ย
	อาคาร 1	อาคาร 2	อาคาร 3	
2	6.65	6.32	4.75	5.91
3	2.43	8.14	5.00	5.19
4	6.52	9.37	10.67	8.85
5	7.31	6.26	5.59	6.39
6	7.34	5.96	3.22	5.51
7	8.50	6.74	5.63	6.96
8	5.87	5.92	10.63	7.47
9	4.60	5.74	4.63	4.99
10	7.25	5.54	7.07	6.62
11	10.49	6.66	6.73	7.96
12	5.94	6.04	7.24	6.41
13	5.14	7.19	3.83	5.39
14	4.56	4.60	6.16	5.11



ภาพที่ 4.2 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างระดับความเข้มข้นของก้าชเรดอนภายในอาคาร กับอาคารสูงที่มีการระบายน้ำอากาศ

#### 4.2 ปัจจัยทางกายภาพอื่น ๆ กับระดับความเข้มข้นของก้าชเรดอน

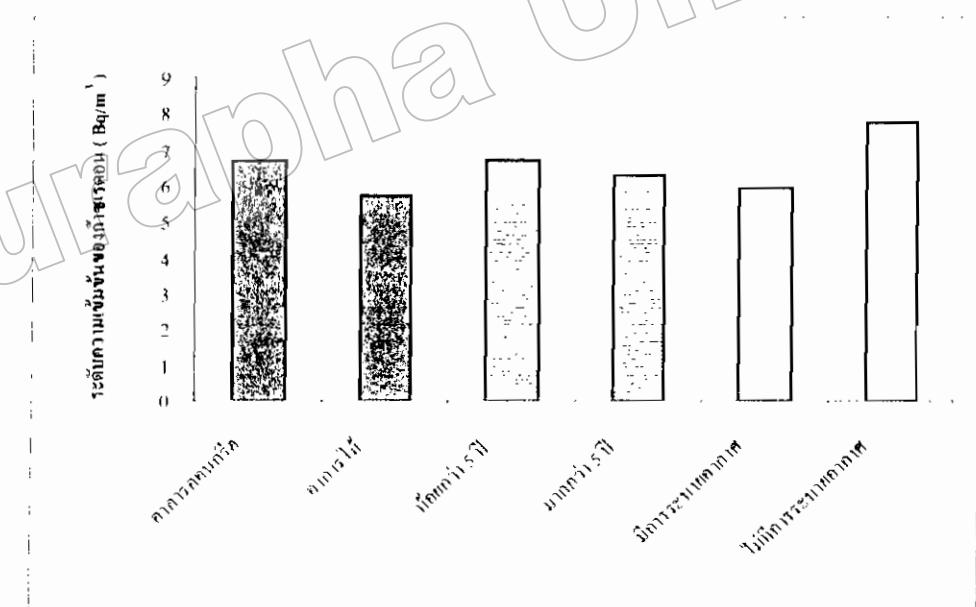
ปัจจัยทางกายภาพที่ศึกษาคือ ลักษณะของอาคาร อายุของอาคารและการระบายน้ำอากาศ ของบ้านเรือนที่พักอาศัย โดยแบ่งพื้นที่ออกเป็น 4 ส่วนคือ

- ก. เขตการจราจรหนาแน่น
- ข. เขตเมือง
- ค. เขคชานะเด
- ง. เขตอุตสาหกรรม

ได้ผลการทดลอง ตามตารางที่ 4.3 – 4.7 เมื่อแยกปัจจัยของเขตพื้นที่ที่ศึกษาจะได้ผลการทดลอง ดังตารางที่ 4.8

ตารางที่ 4.3 อัตราณะอาคาร อายุอาคาร การระบายอากาศ กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน  
ภายในอาคาร ( $Bq/m^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่การจราจรหนาแน่น

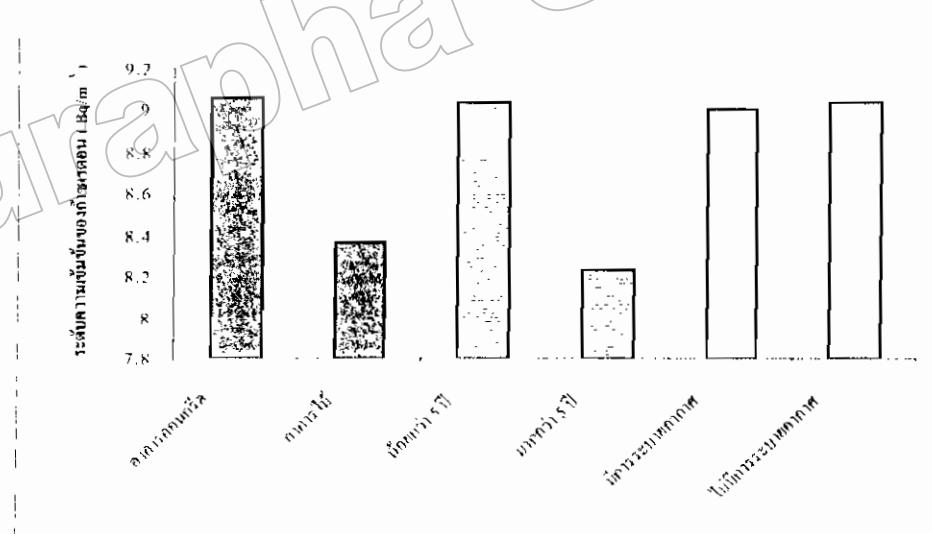
ปัจจัยทางกายภาพ(จำนวน)	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย + ค่าเบี่ยงเบน
<b>ลักษณะอาคาร</b>			
อาคารคอนกรีต(52)	3.02 – 28.94	6.67	$7.68 \pm 4.38$
อาคารไม้(32)	3.96 – 10.47	5.72	$7.57 \pm 2.20$
<b>อายุอาคาร</b>			
น้อยกว่า 5 ปี(21)	3.10 – 28.94	6.67	$8.63 \pm 5.74$
มากกว่า 5 ปี(63)	3.02 – 18.04	6.27	$6.55 \pm 2.45$
<b>การระบายอากาศ</b>			
มี(63)	3.02 – 18.04	5.93	$6.36 \pm 2.41$
ไม่มี(21)	4.09 – 28.94	7.74	$9.21 \pm 5.52$



ภาพที่ 4.3 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพที่  
ศึกษาในกลุ่มพื้นที่การจราจรหนาแน่น

ตารางที่ 4.4 ลักษณะอาคาร อายุอาคาร การระบายอากาศ กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน  
ภายในอาคาร ( $\text{Bq}/\text{m}^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตเมืองพิบิน

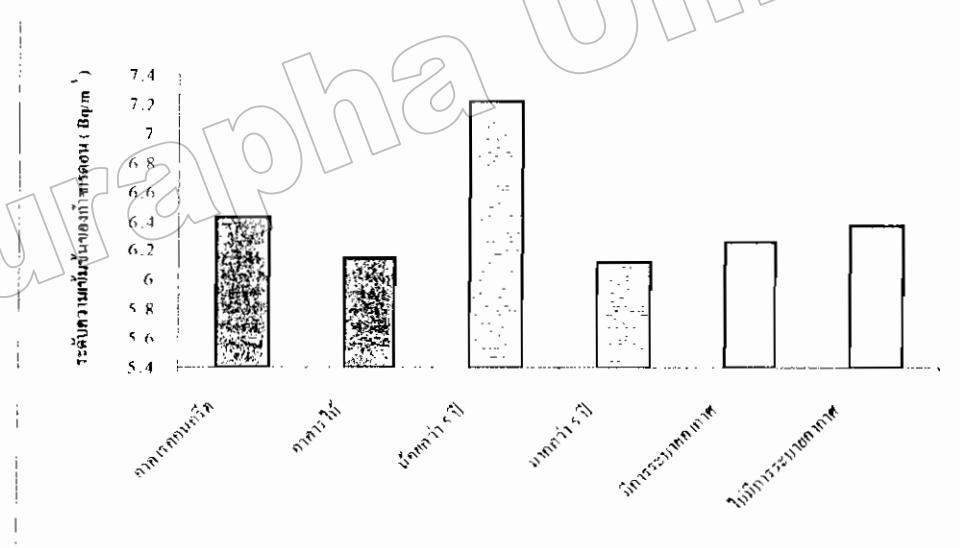
ปัจจัยทางกายภาพ(จำนวน)	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย $\pm$ ค่าเบี่ยงเบน
<b>ลักษณะอาคาร</b>			
อาคารคอนกรีต(30)	2.16 – 22.62	9.06	$9.60 \pm 3.65$
อาคารไม้(8)	4.29 – 10.08	8.36	$7.57 \pm 2.20$
<b>อายุอาคาร</b>			
น้อยกว่า 5 ปี(25)	2.16 – 13.27	9.04	$9.08 \pm 2.40$
มากกว่า 5 ปี(13)	4.29 – 22.62	8.23	$9.36 \pm 5.07$
<b>การระบายอากาศ</b>			
มี(35)	2.16 – 14.81	9.00	$8.84 \pm 2.77$
ไม่มี(3)	7.63 – 22.62	9.04	$13.10 \pm 8.28$



ภาพที่ 4.4 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพที่  
ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตเมืองพิบิน

ตารางที่ 4.5 ลักษณะอาคาร อาชญาศาสตร์ การระบาดอากาศ ก้าวระดับความเข้มข้นของก๊าซ  
เรดอนภายในอาคาร ( $Bq/m^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตชัยทะเด

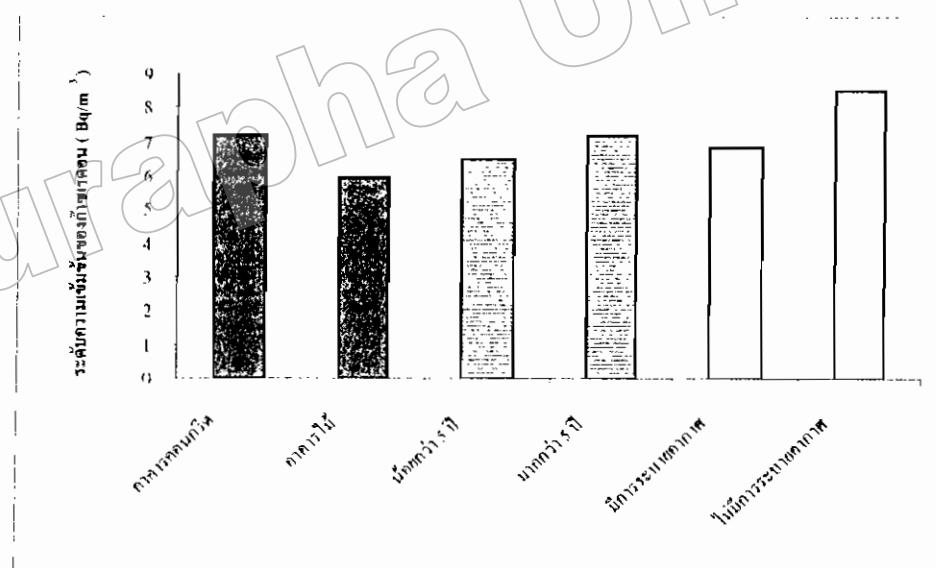
ปัจจัยทางกายภาพ(จำนวน)	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย $\pm$ ค่าเบี่ยงเบน
<b>ลักษณะอาคาร</b>			
อาคารคอนกรีต(62)	2.98 – 13.01	6.42	6.52 $\pm$ 2.18
อาคารไม้(16)	4.20 – 10.54	6.14	6.30 $\pm$ 1.63
<b>อาชญาศาสตร์</b>			
นือยกว่า 5 ปี(29)	3.49 – 13.01	7.22	7.16 $\pm$ 2.43
มากกว่า 5 ปี(49)	2.98 – 10.54	6.11	6.07 $\pm$ 1.72
<b>การระบาดของเชื้อ</b>			
บี(66)	2.98 – 13.01	6.26	6.40 $\pm$ 2.07
ไม่มี(12)	4.50 – 10.65	6.36	6.90 $\pm$ 2.11



ภาพที่ 4.5 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพที่  
ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตชัยทะเด

**ตารางที่ 4.6 ลักษณะอาคาร อาชญากรรม การระบาดของก๊าซเรดอนภายในอาคาร กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคาร ( $Bq/m^3$ ) ในกลุ่มพื้นที่เขตอุตสาหกรรม**

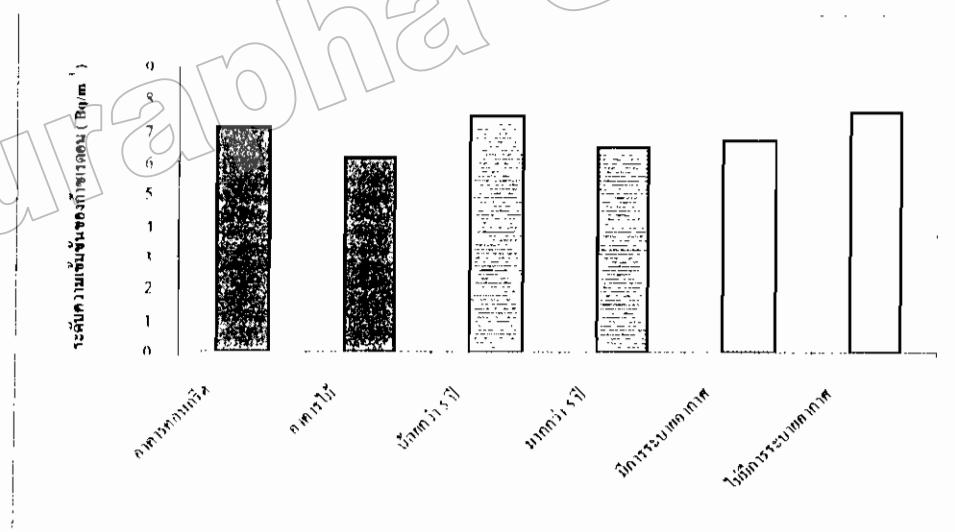
ปัจจัยทางกายภาพ(จำนวน)	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย $\pm$ ค่าเบี่ยงเบน
<b>ลักษณะอาคาร</b>			
อาคารคอนกรีต(65)	2.94 - 13.87	7.20	7.31 $\pm$ 2.26
อาคารไม้(3)	2.28 - 10.72	5.91	6.30 $\pm$ 4.23
<b>อายุอาคาร</b>			
น้อยกว่า 5 ปี(29)	3.51 - 11.99	6.49	7.04 $\pm$ 2.15
มากกว่า 5 ปี(39)	2.28 - 13.87	7.20	7.43 $\pm$ 2.49
<b>การระบาดของแมลง</b>			
บี(60)	2.28 - 13.87	6.85	7.12 $\pm$ 2.23
ไม่มี(8)	4.62 - 11.99	8.50	8.37 $\pm$ 2.98



**ภาพที่ 4.6 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพที่ศึกษาในกลุ่มพื้นที่เขตอุตสาหกรรม**

ตารางที่ 4.7 ลักษณะอาคาร อายุอาคาร การระบายน้ำอากาศ กับระดับความเสี่ยงขั้นของก๊าซ  
เรดอน ภายในอาคาร ( $Bq/m^3$ )

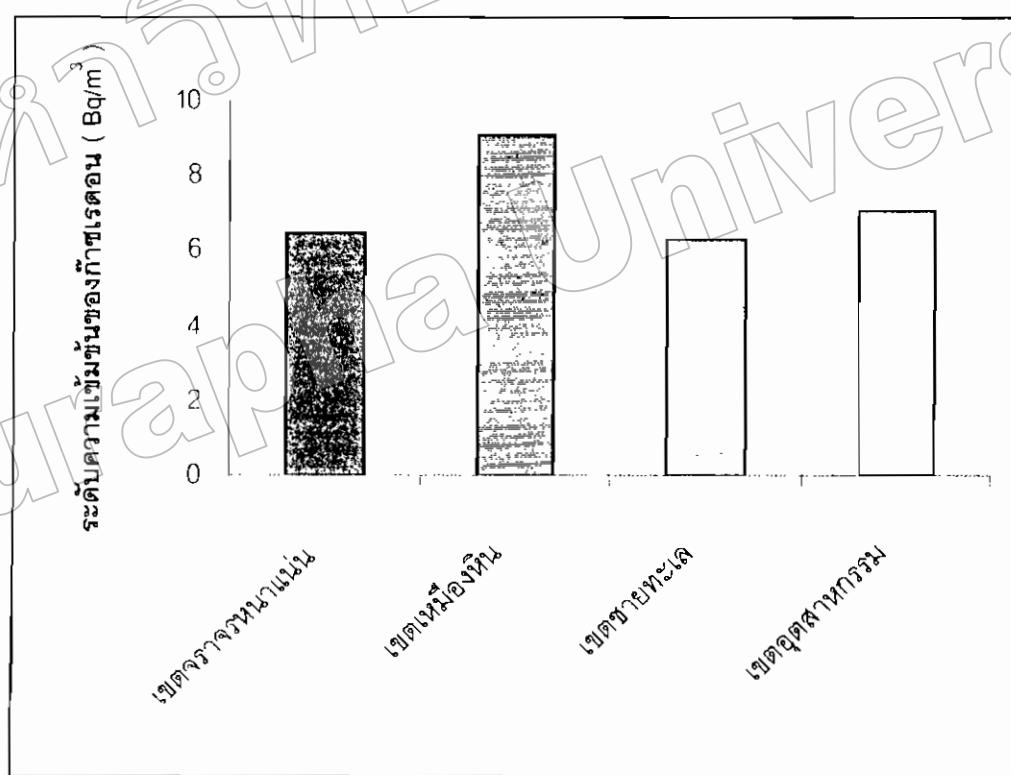
ปัจจัยทางกายภาพ(จำนวน)	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย $\pm$ ค่าเบี่ยงเบน
<b>ลักษณะอาคาร</b>			
อาคารคอนกรีต(209)	2.16 – 28.94	7.14	7.49 $\pm$ 3.24
อาคารไม้(59)	2.28 – 10.72	6.11	6.36 $\pm$ 1.83
<b>อายุอาคาร</b>			
น้อยกว่า 5 ปี(104)	2.16 – 28.94	7.44	7.89 $\pm$ 3.38
มากกว่า 5 ปี(164)	2.28 – 22.62	6.51	6.84 $\pm$ 2.70
<b>การระบายน้ำอากาศ</b>			
วี(224)	2.16 – 18.04	6.68	6.96 $\pm$ 2.47
ไม่มี(44)	4.09 – 28.94	7.62	8.69 $\pm$ 4.73



ภาพที่ 4.7 กราฟแสดงระดับความเสี่ยงขั้นของก๊าซเรดอนภายในอาคารกับปัจจัยทางกายภาพที่ศึกษา

ตารางที่ 4.8 กลุ่มพื้นที่กับระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนภายในอาคาร ( Bq/m<sup>3</sup> )

กลุ่มพื้นที่ ( จำนวน )	พิสัย	มัธยฐาน	ค่าเฉลี่ย ± ค่าเบี่ยงเบน
เขตกรุงราชธานีแน่น(84)	3.02 - 28.94	6.47	7.07 ± 3.64
เขตเมืองทิพ(38)	2.16 - 22.62	9.02	9.17 ± 3.48
เขตชากะทัด(78)	2.98 - 13.01	6.26	6.48 ± 2.07
เขตอุดรานท์กรรม(68)	2.28 - 13.87	7.06	7.27 ± 2.34



ภาพที่ 4.8 กราฟแสดงระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนกับกลุ่มพื้นที่ที่ศึกษา

จากการศึกษาระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนภายในอาคารกับกลุ่มพื้นที่ จากตารางที่ 4.8 นำมาแสดงถึงต่างทางสถิติ (ค่าพี) ระหว่างกลุ่มพื้นที่ ได้ดังตารางที่ 4.9

ตารางที่ 4.9 ความแตกต่างของกลุ่มพื้นที่กับระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนภายในอาคาร (ค่าพี)

กลุ่มพื้นที่	เขตจราจรหนาแน่น	เขตเมืองทิ่น	เขตชายทะเล	เขตอุตสาหกรรม
เขตจราจรหนาแน่น	-	0.003465	0.203322	0.701333
เขตเมืองทิ่น	0.003465	-	0.000003	0.001239
เขตชายทะเล	0.203322	0.000003	-	0.029611
เขตอุตสาหกรรม	0.701333	0.001239	0.029611	-

หมายเหตุ ค่าพีมากกว่า 0.05 แสดงว่าไม่มีความแตกต่างสำคัญโดยนัยสถิติ

## บทที่ 5

### สรุปผลการทดลองและข้อเสนอแนะ

#### 5.1 สรุปผลการทดลอง

การใช้ตัวบันถานกัมมันต์เก็บรวบรวมก้าชเรค่อนภายใต้การกระคุนของการบอนเพื่อหาปริมาณเรดอนภายในอาคารบ้านเรือนในจังหวัดสบูรในช่วงเดือนตุลาคม พ.ศ. 2542 ถึงเดือนพฤษภาคม พ.ศ. 2542 ที่ปัจจัยทางกายภาพที่แตกต่างกัน คือ ความสูงอาคาร ลักษณะอาคาร อายุอาคาร และกระบวนการของอากาศ โดยสู่มตัวอย่างใน 4 กลุ่มพื้นที่ คือ เขตการงานกรุงเทพมหานคร เขตเมืองพิษณุโลก เขตชาบทะเล และเขตอุดสาหกรรม

##### 5.1.1 ระดับความสูงของอาคารที่ศึกษา กับระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อน

สำหรับอาคารสูงที่ไม่มีการระบายน้ำ จะเห็นว่าค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนมีแนวโน้มลดลงเมื่อระดับชั้นสูงขึ้น ดังแสดงในภาพที่ 4.1 ส่วนอาคารสูงที่มีการระบายน้ำและตรงกลางอาคาร โปรดง จะเห็นว่าระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนจะมีความลับพันธ์ไม่เป็นแบบเดิงเส้นกับระดับชั้นของอาคาร

##### 5.1.2 ปัจจัยทางกายภาพอื่น ๆ กับระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อน จะเห็นว่า

- อาคารคอนกรีตจะมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนสูงกว่าอาคารไม้
- อาคารที่ไม่มีการระบายน้ำจะมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนสูงกว่าอาคารที่มีการระบายน้ำ

ค. ในกลุ่มพื้นที่เขตการงานกรุงเทพมหานคร เขตเมืองพิษณุโลก เขตชาบทะเล อาคารที่มีอายุน้อยกว่า 5 ปีจะมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนสูงกว่าอาคารที่มีอายุมากกว่า 5 ปี ส่วนในเขตอุดสาหกรรม อาคารที่มีอายุน้อยกว่า 5 ปีจะมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก้าชเรค่อนต่ำกว่าอาคารที่มีอายุมากกว่า 5 ปี

๔. ปีกษ์ที่ในด้านที่ตั้ง พาเวิ่ล์เดลี่ย์ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรคอนมากน้อยตาม  
ลำดับดังนี้ เอกนาม่องกิน เทศอุตสาหกรรม เทศการราชการแผ่น และเขตชาย  
ยะลา

สำหรับเดือนยี่萌ที่น้ำมันบริหารทั้งหมด 268 ตัวอย่าง ซึ่งไม่พบว่าเกินระดับความ  
เข้มข้นที่สูงเกิดขึ้นก็ความปลอกภัย ( $148 \text{ Bq/m}^3$ ) ขององค์กรพิทักษ์สิ่งแวดล้อมแห่งสาธารณรัฐ  
คุณวิภาวดีรัตนเรือง ที่ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรคอนที่พานีระดับต่ำสุดแต่  $2.16 - 28.94 \text{ Bq/m}^3$  มีค่าเฉลี่ย $7.25 \pm 3.02 \text{ Bq/m}^3$  พาเวิล์เดลี่ย์บ้ากว่าทุกจังหวัดที่เคยมีการสำรวจมา ดังตารางที่ ๕.๑

ตารางที่ ๕.๑ ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรคอนภายในอากาศ ( $\text{Bq/m}^3$ ) ที่จังหวัดต่างๆ  
ที่มีการสำรวจ

จังหวัด	ปีที่สำรวจ	จำนวนการ	พื้นที่	มัลติปликาน	ค่าเฉลี่ย $\pm$ ค่าเบี่ยงเบน
นราธิวาส <sup>๑</sup>	2536-37	79	4.00 - 187.00	-	$12.57 \pm 20.75$
กรุงเทพฯ <sup>๒</sup>	2536-37	83	4.00 - 40.80	-	$9.63 \pm 8.23$
กาญจนบุรี <sup>๓</sup>	2538	287	3.00 - 197.40	-	$12.54 \pm 14.54$
ภูเก็ต <sup>๔</sup>	2538	272	4.00 - 82.50	-	$14.09 \pm 11.48$
ขอนแก่น <sup>๕</sup>	2538	319	4.00 - 211.83	-	$15.33 \pm 22.13$
ธรรมชาติ <sup>๖</sup>	2538	188	4.00 - 33.66	-	$7.54 \pm 4.62$
คุณภาพ <sup>๗</sup>	2539	583	4.00 - 65.61	-	$15.05 \pm 15.03$
ภาค <sup>๘</sup>	2539-40	840	4.00 - 442.90	33.45	$43.76 \pm 34.58$
ราชบุรี <sup>๙</sup>	2539-40	399	3.00 - 32.63	9.91	$10.55 \pm 4.81$
สงขลา <sup>๑๐</sup>	2540	1052	2.14 - 86.10	12.43	$16.15 \pm 11.97$
นครปฐม <sup>๑๑</sup>	2540	474	4.00 - 86.40	10.81	$13.45 \pm 9.23$
แม่ริม <sup>๑๒</sup>	2540-41	318	4.00 - 196.75	16.94	$18.69 \pm 12.87$
ตากใบ <sup>๑๓</sup>	2540-41	786	4.00 - 176.73	26.95	$32.41 \pm 21.14$
เชียงราย <sup>๑๔</sup>	2541	1024	4.00 - 47.51	6.05	$7.47 \pm 4.69$
ชลบุรี	2542	268	2.16 - 28.94	6.77	$7.25 \pm 3.02$

## 5.2 อกิจกรรมผลการทดลอง

ระดับความสูงของอาคารที่ศึกษานี้ผลคือระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนโดยอาคารสูงที่ไม่มีการระบายอากาศจะมีแนวโน้มของระดับก๊าซเรือนที่ต่ำลงเมื่ออาคารมีระดับที่สูงขึ้น อาคารจะมีลักษณะเป็นอาคารปิดและมีการแบ่งระดับชั้นความสูงที่ชัดเจน เห็นได้จากภาพที่ 4.1 จะเห็นว่าเส้นกราฟแสดงความเป็นเชิงเส้นที่ได้แสดงการลดลงของระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนเมื่อความสูงของอาคารมีระดับความสูงเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ แต่สำหรับภาพที่ 4.2 แสดงกราฟที่เป็นเชิงเส้นที่ไม่สามารถบอกแนวโน้มที่เกิดขึ้นได้เนื่องจากข้อมูลมีความไม่เป็นระเบียบอยู่มากซึ่งแสดงถึงระดับความเข้มข้นของเรือนที่ไม่ขึ้นกับอาคารสูงที่มีการระบายอากาศ ลักษณะดังกล่าวอาจเป็นผลมาจากการที่มีลักษณะมีช่องว่างตลอดคัวอาคารทำให้อากาศมีการไหลเวียนอยู่ตลอดเวลา ไม่มีการเปลี่ยนของระดับชั้นของอากาศอย่างชัดเจน

สำหรับปัจจัยทางกายภาพในด้านอุณหภูมิ ค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนในกลุ่มพื้นที่เขตอุตสาหกรรมมีความแตกต่างกับทุกกลุ่มพื้นที่ที่ศึกษานั้นคืออาคารที่มีอุณหภูมิมากกว่า 5 ปีมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนสูงกว่าอาคารที่มีอายุน้อยกว่า 5 ปี อาจเป็นผลที่เกิดจากการสูญเสียความร้อนที่นำมายังเครื่องที่เป็นลักษณะอาคารคอนกรีตเป็นส่วนใหญ่ซึ่งอาคารคอนกรีตมีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนสูง อีกทั้งเป็นผลมาจากการที่มีการระบายอากาศในเขตอุตสาหกรรมที่มีค่าเฉลี่ยระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนค่อนข้างสูงจึงเป็นเหตุให้เกิดความแตกต่างดังกล่าว ดังแสดงในตารางที่ 4.6

### 5.3 ข้อเสนอแนะ

การศึกษาลักษณะของคัวอาคารที่สามารถสรุปได้ว่า อาคารคอนกรีตมีระดับความเข้มข้นของก๊าซเรือนมากกว่าอาคารไม้ ถ้าสามารถที่จะซึ่งเฉพาะถึงส่วนประกอบในการก่อสร้างอาคารที่เป็นวัสดุคุณภาพได้จะได้ข้อมูลที่น่าจะศึกษาเพื่อชัดถึงแหล่งกำเนิดของก๊าซภายในอาคารบ้านเรือนได้ดีอีกด้วย

ในการศึกษาเกี่ยวกับอุณหภูมินี้ เนื่องจากการแบ่งกลุ่มอุณหภูมิค่อนข้างกว้างไป ( น้อยกว่า 5 ปี และ 5 ปีขึ้นไป ) จึงได้ข้อมูลที่มีความชัดเจนไม่มากนัก ในโอกาสศึกษาคราวต่อไปควรจัดแบ่งกลุ่มอายุให้ย่อยมากขึ้น หรือ การทำซ้ำในอาคารเดิมเมื่ออุณหภูมิการนั้นเพิ่มขึ้นเพื่อข้อมูลที่ชัดเจนยิ่งขึ้น

ในด้านความสูงของอาคารเนื่องจากในโครงงานมีการศึกษาอาคารสูงที่ส่วนใหญ่จะเป็นสถานที่ในหน่วยงานประจำกับระยะเวลาเป็นข้อจำกัด จึงไม่ใช่เรื่องง่ายที่จะทำการเก็บตัวอย่างได้หลาย ๆ ครั้งเพื่อหาค่าเฉลี่ยของแต่ละอาคารได้ จึงจำเป็นต้องศึกษาในหลายอาคารเพื่อนำมาหาค่าเฉลี่ยแทน ดังนั้นในการศึกษาเพื่อชี้ชัดถึงความสัมพันธ์ในด้านความสูงจึงควรต้องมีเวลามากกว่านี้ และจะระดิดต่อหน่วยงานที่เกี่ยวข้องเพื่อขอที่ศึกษาในข้อจำกัดในการศึกษาแนวลักษณะไป

ในด้านผลร้ายต่อสุขภาพผู้ที่อยู่ในอาคารที่เก้าอี้เรคตอน นั้น ควรจะทำการศึกษาใหม่ ข้อมูลจำเพาะมากขึ้น เช่น อาคารที่มีการสูบบุหรี่ และอาคารที่ไม่มีการสูบบุหรี่เป็นต้น

## เอกสารอ้างอิง

1. สาโรจน์ วรรษพุกย์. มลพิษจากการแผ่รังสี. สารศิริราช 2539; 48: 241-246.
2. Beck HL. **The Physics of environmental gamma radiation fields.** The Natural radiation environment II. USERDA, CONF-720805-P2. 1982:101-34.
3. Wrean ME, Singh NP. **Comparative distribution of uranium, thorium and plutonium in human tissues of the general population.** In Natural Radiation Environment 1982:144-15.
4. **Measurement of Radionuclides in food and the Environment. A Guide**  
Book : Technicals reports series No.295. International Atomic Energy Agency 1989;
5. Wollenberg HA. **Naturally occurring radioelements and terrestrial gamma-ray exposure rates : and assesment based on recent geochemical data.** LBL-18714,1984.
6. พรศรี พลพงษ์. เรดอนในอาคาร-ข้อมูลที่ถูกต้อง. วารสารเวชศาสตร์สิ่งแวดล้อม 2542; 1:
7. วิวัฒน์ คิตะโนะโนนจิ, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บัวกิตติ. **ข้อมูลสำรวจ "ก้าชเรดอน ในอาคารบ้านเรือน" ที่จังหวัดภูเก็ต.** สารศิริราช 2538; 47: 1104-7.
8. ธีชช บุญญูžeการกุล, พรศรี พลพงษ์, ภาณี ฤทธิ์มีนา, สมชัย บัวกิตติ. **การสำรวจ ก้าช เรดอน ในอาคารบ้านเรือนที่จังหวัดขอนแก่น.** สารศิริราช 2539; 48: 41-4.
9. ธีชช บุญญูžeการกุล. พรศรี พลพงษ์, สมชัย บัวกิตติ. **การสำรวจก้าช เรดอน ในอาคารที่จังหวัดสระบุรี.** สารศิริราช 2539; 48: 227-9.
10. ลดา ชาานนท์, พรศรี พลพงษ์, ไพรожน์ อุ่นสมบติ, สมชัย บัวกิตติ. **เรดอนในอาคาร : การสำรวจที่จังหวัดกาญจนบุรี.** สารศิริราช 2538; 47: 726-31.
11. พรศรี พลพงษ์, จักรี เพ็ญนิเวศสุข, สมศักดิ์ มาลีแก้ว, เครือวัลย์ จันทรักษ์, สมชัย บัวกิตติ. **ก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดภาค.** วารสารมหิดล 2540; 4: 11-4.

12. มีชัย ชัยรุ่งโรจน์ปัญญา, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. ก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดราชบูรี. อาชญาศาสตร์ 2540; 13: 1-4.
13. กรีชา ธรรมคำภีร์, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดสงขลา. สารศิริราช 2540; 49: 750-4.
14. ถวัลย์ พนคลาก, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดนครปฐม. สารศิริราช 2540; 49: 1070-4.
15. จุฬารัตน์ รามสูตร, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดแพร่. วารสารสาธารณสุข 2540;
16. บุญเติม ดันสุรัตน์, อภิญญา สัชমะไชย, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดลำปาง. สารศิริราช 2541; 50: 311-8.
17. เกียรติศักดิ์ จิรไสสติกุล, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจก้าชเรดอนในอาคารที่จังหวัดสมุทรปราการ. สารศิริราช 2541; 50: 594-601.

## บรรณานุกรม

Glenn F. Knoll. **Radiation Detection and Measurement.** Second Edition. Cannada: John Wilcy & Sons. 1989.

Pornsri Polpong. Payomc Aranyakananda, Somchai Bovornkitti. **A Preliminary Study of Indoor Radon in Thailand.** J. Med. Assoc. Thai. 1994; 77(12): 652-656.

Samuel S.M. Wong. **Introductory Nuclear Physics.** A Wiley Interscience Publication. Cannada: John Wiley & Sons. 1998.

**Measurement of Radionuclides in food and the Environment A Guide Book :**

Technical reports series No.295. International Atomic Energy Agency 1989:

เกียรติศักดิ์ จิรไสส์ดิกุล, พรศรี พลพงษ์, สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจกําชาดเรดอนในอาคารที่จังหวัดสนธยา รายงาน. สารศิริราช 2541; 50: 594-601.

จิราภรณ์ บุญส่ง. การทดสอบสมมติฐานในการวิจัยเบื้องต้น. สำนักทดสอบทางการศึกษาและจิตวิทยา. ศรีนกรินวิโรฒ ประสานมิตร. สิงหาคม 2522.

ธีชช บุญญูญาการกุล. พรศรี พลพงษ์. สมชัย บวรกิตติ. การสำรวจกําชาดเรดอนในอาคารที่จังหวัดสระบุรี. สารศิริราช 2539; 48: 227-9.

พรศรี พลพงษ์. เรดอนในอาคาร-ข้อมูลที่ถูกต้อง. วารสารเวชศาสตร์สิ่งแวดล้อม 2542; 1:

พรศรี พลพงษ์ และคนอื่น ๆ. การศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างเรดอนในอาคารที่อยู่อาศัยกับมะเร็งปอด. สารศิริราช 2538; 47: 503-7.

ลดา ชา南นท์. พรศรี พลพงษ์. ไฟโจรน์ อุ่นสมบัติ, สมชัย บวรกิตติ. เรดอนในอาคาร : การสำรวจที่จังหวัดกาญจนบุรี. สารศิริราช 2538; 47: 726-31.

สุกัญญา อิทธิสวัสดิ์. การวิเคราะห์ปริมาณเรดอนภายในอาคารบ้านเรือนโดยใช้วิธีแกมนาก เบกโตมิเดอร์. ม.นเรศวร 2535; 12.

สาโรจน์ วรรณพฤกษ์. ผลพิษจากการแผ่รังสี. สารศิริราช 2539; 48: 241-246.

วิวัฒน์ ศิตะมาโนนช. พรศรี พลพงษ์. สมชัย บวรกิตติ. ข้อมูลสำรวจ "กําชาดเรดอนในอาคารบ้านเรือน" ที่จังหวัดภูเก็ต. สารศิริราช 2538; 47: 1104-7.

อุ่รวรรณ จุณภาค. นิวเคลียร์ฟิสิกส์. คณะวิทยาศาสตร์ รามคำแหง; มกราคม 2534.

ภาคผนวก

ภาคผนวกก  
แบบเก็บข้อมูล

แบบเก็บข้อมูล

คลับเลขที่.....

ชื่อ ..... วันที่วาง ..... เวลาวาง

วันที่เก็บ ..... เวลาเก็บ .....

ที่ตั้งอาคาร บ้านเลขที่ ..... หมู่ที่ ..... ถนน ..... ตำบล .....  
อำเภอ ..... จังหวัด .....

อาคาร บ้าน สำนักงาน ร้านค้า อื่นๆ .....

ลักษณะอาคาร น้อยกว่ารปี

มากกว่ารปี

ลักษณะอาคาร บ้านเดี่ยว  
อื่นๆ .....

ทาวน์ม៉ោស์

ห้องเดียว

วัสดุอาคาร บุน ไม้

การระบายน้ำอากาศ มีหน้าต่าง

มีเครื่องปรับอากาศ

เปิดตลอดวัน

เปิดครั้งคราว

ปิดตลอดวัน

มหาวิทยาลัยบูรพา

ภาคผนวกฯ

ตัวอย่างอาคารบ้านเรือนที่ศึกษาตามปัจจัยทางกายภาพที่กำหนด

ตารางที่ ๔.๑ ตัวอย่างของการพัฒนาความทักษะทางภาษาอังกฤษในชั้นเรียนสูง

ลำดับ	Charcoal Number	เกรดที่ถูกต้อง
1	A187	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 2
2	A065	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 3
3	A147	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 4
4	A049	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 5
5	A199	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 6
6	A060	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 7
7	A013	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 8
8	A198	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 9
9	A016	いろ竹炭バーガー太郎 ศรีราชา ชั้นที่ 10
10	A025	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 2
11	A028	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 3
12	A001	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 4
13	A091	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 5
14	A070	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 6
15	A146	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 7
16	A053	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 8
17	A189	いろ竹炭バーガーมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 9
18	A142	いろ竹炭バーガーส้มมิเดวช ศรีราชา ชั้นที่ 10
19	A055	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 2
20	A008	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 3
21	A207	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 4
22	A045	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 5
23	A027	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 6
24	A018	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 7
25	A044	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 8
26	A017	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 9
27	A175	อาหารกีวินแพทช์ ขบุรี ชั้นที่ 10
28	A152	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 2
29	A169	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 3
30	A190	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 4
31	A141	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 5
32	A181	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 6
33	A172	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 7
34	A003	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 8
35	A068	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 9
36	A202	いろ畑根おにぎわんカラーワーク ชั้นที่ 10
37	A004	อาหารพัก朝าร์ 1 มหาวิทยาลัยบูรพา ชั้นที่ 2
38	A173	อาหารพัก朝าร์ 1 มหาวิทยาลัยบูรพา ชั้นที่ 3
39	A022	อาหารพัก朝าร์ 1 มหาวิทยาลัยบูรพา ชั้นที่ 4
40	A143	อาหารพัก朝าร์ 1 มหาวิทยาลัยบูรพา ชั้นที่ 5

ພັກສາກົດລົງ

สถานที่ตัวอย่างอาคารที่ศึกษาตามปัจจัยทางกายภาพในด้านความสูง

โรงพยาบาลสมเด็จพระบรมราชเทวี ศรีราชา  
ที่ตั้ง 290 ถ.เงินจอมพล ต.ศรีราชา อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี

โรงพยาบาลพญาไท ณ ศรีราชา  
ที่ตั้ง 90 ศรีราชาอุํคร ต.ศรีราชา อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี

โรงพยาบาลสมมติเวช ศรีราชา  
ที่ตั้ง 8 ซอยแหลมเกตุ เงินจอมพล ต.ศรีราชา อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี

อาคารเรียนแพทย์  
ที่ตั้ง ถนนบัญแพทบศตร์ชั้นกสินิก ถ.สุขุมวิท ต.บางปลาสร้อย อ.เมือง จ.ชลบุรี  
โรงเรียนอีสเทอร์นทาวเวอร์  
ที่ตั้ง 29/2 ถ.เงินจอมพล ต.ศรีราชา อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี

อาคารพักอาจารย์ มหาวิทยาลัยบูรพา  
ที่ตั้ง มหาวิทยาลัยบูรพา ถนนลงหาดนางแสง ต.บางแสน อ.เมือง จ.ชลบุรี

ตารางที่ ช.2 ห้องต่อไปนี้เป็นเครื่องมือที่ศึกษาความปัจจัยทางกายภาพที่สำคัญที่สุดในแนวคิดการเรียนรู้

ลำดับ Charcoal Number	อายุของวาร์		อัลกอริ듬ของวาร์		การประเมินของวาร์	
	<5ปี	>5ปี	ปุ่น	ไข้	น้ำ	ไม่มี
1 B087	/	/	/	/	/	/
2 B088	/	/	/	/	/	/
3 B036	/	/	/	/	/	/
4 B118	/	/	/	/	/	/
5 B120	/	/	/	/	/	/
6 B137	/	/	/	/	/	/
7 B132	/	/	/	/	/	/
8 B115	/	/	/	/	/	/
9 B089	/	/	/	/	/	/
10 B101	/	/	/	/	/	/
11 B066	/	/	/	/	/	/
12 B038	/	/	/	/	/	/
13 B119	/	/	/	/	/	/
14 B136	/	/	/	/	/	/
15 B117	/	/	/	/	/	/
16 B157	/	/	/	/	/	/
17 B050	/	/	/	/	/	/
18 B092	/	/	/	/	/	/
19 B079	/	/	/	/	/	/
20 B194	/	/	/	/	/	/
21 B039	/	/	/	/	/	/
22 B023	/	/	/	/	/	/
23 B084	/	/	/	/	/	/
24 B110	/	/	/	/	/	/
25 B032	/	/	/	/	/	/
26 B168	/	/	/	/	/	/
27 B174	/	/	/	/	/	/
28 B074	/	/	/	/	/	/
29 B076	/	/	/	/	/	/
30 B123	/	/	/	/	/	/
31 B126	/	/	/	/	/	/
32 B061	/	/	/	/	/	/
33 B105	/	/	/	/	/	/
34 B109	/	/	/	/	/	/
35 B095	/	/	/	/	/	/
36 B104	/	/	/	/	/	/
37 B107	/	/	/	/	/	/
38 B108	/	/	/	/	/	/
39 B114	/	/	/	/	/	/
40 B159	/	/	/	/	/	/

ตารางที่ ช.2 (ต่อ)

ลำดับ Charcoal Number	อายุของวาร์		อัลกอริ듬ของวาร์		การประเมินของวาร์	
	<5ปี	>5ปี	ปุ่น	ไข้	น้ำ	ไม่มี
41 B130	/	/	/	/	/	/
42 B212	/	/	/	/	/	/
43 B111	/	/	/	/	/	/
44 B097	/	/	/	/	/	/
45 B093	/	/	/	/	/	/
46 B140	/	/	/	/	/	/
47 B153	/	/	/	/	/	/
48 B158	/	/	/	/	/	/
49 B184	/	/	/	/	/	/
50 B085	/	/	/	/	/	/
51 B113	/	/	/	/	/	/
52 B106	/	/	/	/	/	/
53 B090	/	/	/	/	/	/
54 B098	/	/	/	/	/	/
55 B086	/	/	/	/	/	/
56 B177	/	/	/	/	/	/
57 B080	/	/	/	/	/	/
58 B099	/	/	/	/	/	/
59 B052	/	/	/	/	/	/
60 B195	/	/	/	/	/	/
61 B128	/	/	/	/	/	/
62 B100	/	/	/	/	/	/
63 B180	/	/	/	/	/	/
64 B041	/	/	/	/	/	/
65 B006	/	/	/	/	/	/
66 B012	/	/	/	/	/	/
67 B122	/	/	/	/	/	/
68 B209	/	/	/	/	/	/
69 B071	/	/	/	/	/	/
70 B112	/	/	/	/	/	/
71 B103	/	/	/	/	/	/
72 B081	/	/	/	/	/	/
73 B166	/	/	/	/	/	/
74 B082	/	/	/	/	/	/
75 B056	/	/	/	/	/	/
76 B208	/	/	/	/	/	/
77 B133	/	/	/	/	/	/
78 B077	/	/	/	/	/	/
79 B069	/	/	/	/	/	/
80 B075	/	/	/	/	/	/

ตารางที่ ๔.๒ (ต่อ)

ลำดับ Number	Charcoal	ผลิตภัณฑ์		ตัวอย่างของอิฐ		การประเมินคุณภาพ	
		<5%	>5%	บุน	ไม้	รี	ไม้รี
81	B129	/	/	/	/	/	/
82	B046	/	/	/	/	/	/
83	B193		/	/	/	/	/
84	B083	/	/	/	/	/	/

บุราพาทัยาลัยอนุรพฯ

Burapha University

ตารางที่ ๔.๓ สรุปถ่ายปืนเรือนที่เก็บข้อมูลปืนยิงทางการเดาเพื่อกำหนดในเขตเมืองพิม

ลำดับ Charcoal Number	อายุข่าวสาร		ลักษณะของวัสดุ		การระบุเชิงกายภาพ	
	<๕๑	>๕๑	ปูน	ไม้	หิน	ไม้
1 C139	/		/		/	
2 C160	/		/			/
3 C065	/		/		/	
4 C043	/		/		/	
5 C191	/		/		/	
6 C003	/		/			/
7 C162	/			/	/	
8 C142		/	/		/	
9 C047	/			/	/	
10 C205		/		/	/	
11 C164		/	/		/	
12 C181		/		/	/	
13 C051		/		/	/	
14 C033	/		/			
15 C150	/					
16 C201	/		/		/	
17 C149		/	/		/	
18 C058	/		/		/	
19 C148		/		/	/	
20 C013	/		/		/	
21 C068	/		/		/	
22 C063	/		/		/	
23 C131		/	/		/	
24 C134		/	/		/	
25 C170		/	/		/	
26 C018	/		/		/	
27 C059	/		/		/	
28 C197	/		/		/	
29 C037	/		/		/	
30 C198	/		/		/	
31 C019	/		/		/	
32 C053	/		/		/	
33 C009	/		/		/	
34 C172	/		/		/	
35 C178	/			/	/	
36 C091		/	/		/	
37 C017		/	/		/	
38 C173		/	/		/	

ตารางที่ ๔. ตัวอย่างบ้านเรือนที่ศึกษาตามปัจจัยทางภูมิศาสตร์ที่กำหนดในพื้นที่อยุธยาตอน

ลำดับ Charcoal Number	อายุของโครง		ลักษณะของโครง		กระบวนการเชื่อมต่อ	
	<๕๐	>๕๐	ปุ่น	ไส้	นิ้ว	ไม้เนื้อ
1 D163	/	/	/	/	/	/
2 D188	/	/	/	/	/	/
3 D151	/	/	/	/	/	/
4 D171	/	/	/	/	/	/
5 D008	/	/	/	/	/	/
6 D189	/	/	/	/	/	/
7 D102	/	/	/	/	/	/
8 D141	/	/	/	/	/	/
9 D020	/	/	/	/	/	/
10 D165	/	/	/	/	/	/
11 D211	/	/	/	/	/	/
12 D004	/	/	/	/	/	/
13 D146	/	/	/	/	/	/
14 D035	/	/	/	/	/	/
15 D190	/	/	/	/	/	/
16 D204	/	/	/	/	/	/
17 D044	/	/	/	/	/	/
18 D027	/	/	/	/	/	/
19 D207	/	/	/	/	/	/
20 D070	/	/	/	/	/	/
21 D187	/	/	/	/	/	/
22 D014	/	/	/	/	/	/
23 D176	/	/	/	/	/	/
24 D147	/	/	/	/	/	/
25 D055	/	/	/	/	/	/
26 D060	/	/	/	/	/	/
27 D015	/	/	/	/	/	/
28 D202	/	/	/	/	/	/
29 D161	/	/	/	/	/	/
30 D024	/	/	/	/	/	/
31 D169	/	/	/	/	/	/
32 D025	/	/	/	/	/	/
33 D001	/	/	/	/	/	/
34 D034	/	/	/	/	/	/
35 D206	/	/	/	/	/	/
36 D022	/	/	/	/	/	/
37 D073	/	/	/	/	/	/
38 D186	/	/	/	/	/	/
39 D016	/	/	/	/	/	/
40 D182	/	/	/	/	/	/

ตารางที่ ๔ (ต่อ)

ลำดับ Charcoal Number	อายุของโครง		ลักษณะของโครง		กระบวนการเชื่อมต่อ	
	<๕๐	>๕๐	ปุ่น	ไส้	นิ้ว	ไม้เนื้อ
41 D078	/	/	/	/	/	/
42 D121	/	/	/	/	/	/
43 D145	/	/	/	/	/	/
44 D196	/	/	/	/	/	/
45 D042	/	/	/	/	/	/
46 D152	/	/	/	/	/	/
47 D155	/	/	/	/	/	/
48 D144	/	/	/	/	/	/
49 D125	/	/	/	/	/	/
50 D048	/	/	/	/	/	/
51 D140	/	/	/	/	/	/
52 D079	/	/	/	/	/	/
53 D083	/	/	/	/	/	/
54 D087	/	/	/	/	/	/
55 D100	/	/	/	/	/	/
56 D084	/	/	/	/	/	/
57 D069	/	/	/	/	/	/
58 D104	/	/	/	/	/	/
59 D074	/	/	/	/	/	/
60 D129	/	/	/	/	/	/
61 D154	/	/	/	/	/	/
62 D098	/	/	/	/	/	/
63 D117	/	/	/	/	/	/
64 D119	/	/	/	/	/	/
65 D138	/	/	/	/	/	/
66 D046	/	/	/	/	/	/
67 D080	/	/	/	/	/	/
68 D076	/	/	/	/	/	/
69 D101	/	/	/	/	/	/
70 D208	/	/	/	/	/	/
71 D133	/	/	/	/	/	/
72 D212	/	/	/	/	/	/
73 D032	/	/	/	/	/	/
74 D194	/	/	/	/	/	/
75 D093	/	/	/	/	/	/
76 D122	/	/	/	/	/	/
77 D158	/	/	/	/	/	/
78 D126	/	/	/	/	/	/

ตารางที่ ๗.๓ ค่าอย่างบ้านเรือนที่สิ่งของห้องที่เก็บในตู้เอกสาร

ลำดับ Charcoal Number	อัตโนมัติ		ตักขยะเอกสาร		การระบายเอกสาร	
	<5ปี	>5ปี	ปุน	ไม้	น้ำ	ใบมีด
1 E010	/	/	/	/	/	/
2 E095	/	/	/	/	/	/
3 E023	/	/	/	/	/	/
4 E041	/	/	/	/	/	/
5 E192	/	/	/	/	/	/
6 E072	/	/	/	/	/	/
7 E088	/	/	/	/	/	/
8 E193	/	/	/	/	/	/
9 E090	/	/	/	/	/	/
10 E143	/	/	/	/	/	/
11 E021	/	/	/	/	/	/
12 E107	/	/	/	/	/	/
13 E026	/	/	/	/	/	/
14 E038	/	/	/	/	/	/
15 E116	/	/	/	/	/	/
16 E118	/	/	/	/	/	/
17 E106	/	/	/	/	/	/
18 E177	/	/	/	/	/	/
19 E128	/	/	/	/	/	/
20 E203	/	/	/	/	/	/
21 E153	/	/	/	/	/	/
22 E056	/	/	/	/	/	/
23 E111	/	/	/	/	/	/
24 E195	/	/	/	/	/	/
25 E179	/	/	/	/	/	/
26 E184	/	/	/	/	/	/
27 E036	/	/	/	/	/	/
28 E168	/	/	/	/	/	/
29 E061	/	/	/	/	/	/
30 E071	/	/	/	/	/	/
31 E062	/	/	/	/	/	/
32 E113	/	/	/	/	/	/
33 E039	/	/	/	/	/	/
34 E085	/	/	/	/	/	/
35 E028	/	/	/	/	/	/
36 E213	/	/	/	/	/	/
37 E045	/	/	/	/	/	/
38 E006	/	/	/	/	/	/
39 E097	/	/	/	/	/	/
40 E175	/	/	/	/	/	/

ตารางที่ ๗.๕ (ต่อ)

ลำดับ Charcoal Number	อัตโนมัติ		ตักขยะเอกสาร		การระบายเอกสาร	
	<5ปี	>5ปี	ปุน	ไม้	น้ำ	ใบมีด
41 E012	/	/	/	/	/	/
42 E127	/	/	/	/	/	/
43 E031	/	/	/	/	/	/
44 E052	/	/	/	/	/	/
45 E183	/	/	/	/	/	/
46 E040	/	/	/	/	/	/
47 E199	/	/	/	/	/	/
48 E124	/	/	/	/	/	/
49 E066	/	/	/	/	/	/
50 E105	/	/	/	/	/	/
51 E108	/	/	/	/	/	/
52 E174	/	/	/	/	/	/
53 E130	/	/	/	/	/	/
54 E081	/	/	/	/	/	/
55 E049	/	/	/	/	/	/
56 E115	/	/	/	/	/	/
57 E092	/	/	/	/	/	/
58 E103	/	/	/	/	/	/
59 E209	/	/	/	/	/	/
60 E086	/	/	/	/	/	/
61 E075	/	/	/	/	/	/
62 E123	/	/	/	/	/	/
63 E120	/	/	/	/	/	/
64 E132	/	/	/	/	/	/
65 E114	/	/	/	/	/	/
66 E166	/	/	/	/	/	/
67 E109	/	/	/	/	/	/
68 E082	/	/	/	/	/	/

มหาวิทยาลัยบูรพา

ภาคผนวกค

ตัวอย่างการคำนวณหาระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน

### ตัวอย่างการคำนวณหาปริมาณ镭ดอน ( Rn-222 )

คลับถ่านกัมมันต์เลขที่ E036 ที่ 209/4 ต.หนองขาม อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี  
 เริ่มวัด 12 พ.ย. 2542 เวลา 10:46 น. ถึง  
 15 พ.ย. 2542 เวลา 10:53 น.

$$TS = 4327 \text{ นาที}$$

เรเดียม-226 มาตรฐาน วัด 16 พ.ย. 2542 ได้ค่านับวัดจากการนับแกมมาสเปกโตรมิเตอร์  
 ตัวตรวจวัดออกซ์ฟอร์ด ที่ระดับพลังงาน 609.31 KeV ได้ค่านับวัด

$$\begin{aligned} \text{cpm} &= 325.7 \\ t &= 3927 \text{ วัน} \\ A &= 20.6 \times 10^{-9} \left( e^{\frac{-0.693}{1600 \times 365}} \right) \\ &= 20503.13 \text{ pCi} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{dpm} &= A \times \text{absolute transition Probability} \\ &\approx 20503.13 \times 0.446 \\ &\approx 9144.39 \end{aligned}$$

$$EFF = 0.0356 \text{ count/pCi}$$

คลับถ่านกัมมันต์ เวลาเก็บ 15 พ.ย. 2542 เวลา 10:53 น.

เวลาวัด 16 พ.ย. 2542 เวลา 10:30 น.

$$\begin{aligned} T &= \text{กรีงของช่วงเวลาในการคูณซับ} + \text{เวลาจนกระทั่งเริ่มวัด} \\ &= (4327 \div 2) + 1417 \end{aligned}$$

$$T = 3580.5 \text{ นาที}$$

$$\begin{aligned} DF &= \frac{-0.693}{c^{3.82 \times 24 \times 60}} \times 3580.5 \\ DF &= 0.6370 \end{aligned}$$

น้ำหนักตัวถ่านกัมมันต์ ก่อนวาง 162.76 กรัม

น้ำหนักตัวถ่านกัมมันต์ หลังเก็บ 166.97 กรัม watergain = 4.21 กรัม

$$\begin{aligned} CF &= -0.00348 \times 4.21 + 0.102 \\ &= 0.0873 \quad \text{ลิตร/นาที} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Netcount} &= 0.9 \quad \text{cpm} \\ \text{การวัดเรดอน} &= \frac{0.90 \quad (\text{cpm})}{4327(\text{min}) \times 0.0356(\text{cpm/pCi}) \times 0.0873(\text{L/min}) \times 0.6370 \quad (\text{pCi})} \\ \text{RN} &= 3.8842 \quad \text{mBq/L} \quad (\text{Bq/m}^3) \end{aligned}$$

### การคำนวณหาระดับความเข้มข้นของเรดอน

ระบบนับวัดออกซ์ฟอร์ด

$$\begin{aligned} \text{ระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน} &= \text{RN} \times 1.96 \\ &= 7.61 \quad \text{Bq/m}^3 \end{aligned}$$

ภาควิชานวัตกรรม

ข้อมูลการเก็บตัวอย่าง Charcoal Canister

ตารางที่ ๔ ข้อมูลการตีน้ำหนักตัวอย่างก้อนหินดินเผาในอุตสาหกรรม

ลำดับ Number	Charcoal ( กก.)	น้ำหนักเริ่มต้น กัน	เวลาต้มต่อ		ตีน้ำหนักต่อ		น้ำหนักตากหิน ( กก.)	ตรวจสอบ		ค่า ๒๒ Rm M.ต่อ กก.
			กัน กม)	กัน กม)	กัน กม)	กัน กม)		กัน กม)	กัน กม)	
1	A187	164.90	15.10.42	15.40	18.10.42	12.11	167.24	19.10.42	12.06	242.95
2	A065	164.65	15.10.42	15.38	18.10.42	12.38	168.37	20.10.42	15.47	242.95
3	A147	165.13	15.10.42	15.35	18.10.42	12.31	168.06	19.10.42	13.04	301.25
4	A049	164.87	15.10.42	15.33	18.10.42	12.35	168.00	19.10.42	13.45	301.25
5	A199	164.58	15.10.42	15.31	18.10.42	12.35	167.27	20.10.42	16.08	242.95
6	A060	163.60	15.10.42	15.24	18.10.42	12.34	166.34	19.10.42	13.52	242.95
7	A013	164.59	15.10.42	15.30	18.10.42	12.33	167.75	20.10.42	13.21	301.25
8	A198	164.46	15.10.42	15.29	18.10.42	12.32	167.68	20.10.42	14.01	242.95
9	A016	165.55	15.10.42	15.28	18.10.42	12.28	169.17	19.10.42	14.13	242.95
10	A025	164.57	15.10.42	14.24	18.10.42	11.59	167.47	20.10.42	18.17	242.95
11	A028	164.69	15.10.42	14.20	18.10.42	11.54	167.44	19.10.42	12.42	301.25
12	A001	163.65	15.10.42	14.18	18.10.42	11.52	166.44	20.10.42	17.56	242.95
13	A091	163.40	15.10.42	13.16	18.10.42	11.51	166.80	20.10.42	18.39	301.25
14	A070	163.86	15.10.42	13.16	18.10.42	11.50	167.30	19.10.42	17.02	242.95
15	A146	165.11	15.10.42	13.14	18.10.42	11.49	168.23	20.10.42	13.40	242.95
16	A053	164.01	15.10.42	14.13	18.10.42	11.48	167.50	19.10.42	13.30	242.95
17	A189	164.51	15.10.42	14.08	18.10.42	11.48	167.63	19.10.42	15.31	301.25
18	A142	164.25	15.10.42	14.06	18.10.42	11.47	167.71	19.10.42	16.36	301.25
19	A055	164.30	15.10.42	11.51	18.10.42	11.91	168.16	20.10.42	19.00	242.95
20	A008	164.52	15.10.42	12.02	18.10.42	11.13	168.06	20.10.42	8.45	301.25
21	A207	164.13	15.10.42	12.00	18.10.42	11.12	168.00	20.10.42	15.26	242.95
22	A045	164.98	15.10.42	11.59	18.10.42	11.12	168.60	20.10.42	10.32	301.25
23	A027	164.73	15.10.42	11.58	18.10.42	11.11	168.47	19.10.42	15.17	242.95
24	A018	164.35	15.10.42	11.57	18.10.42	11.11	167.80	20.10.42	16.12	301.25
25	A041	164.87	15.10.42	11.56	18.10.42	11.10	168.87	20.10.42	17.56	301.25
26	A017	164.84	15.10.42	11.51	18.10.42	11.10	169.03	19.10.42	15.10	301.25
27	A175	163.33	15.10.42	11.53	18.10.42	11.09	167.16	20.10.42	15.05	242.95
28	A152	163.73	15.10.42	15.12	18.10.42	12.19	167.28	19.10.42	15.52	301.25
29	A169	164.91	15.10.42	15.12	18.10.42	12.19	168.55	20.10.42	17.14	301.25
30	A190	164.03	15.10.42	15.11	18.10.42	12.18	167.80	20.10.42	10.50	242.95
31	A141	164.01	15.10.42	15.11	18.10.42	12.18	167.50	20.10.42	14.44	242.95
32	A181	164.13	15.10.42	15.10	18.10.42	12.17	167.81	19.10.42	14.34	242.95
33	A172	164.22	15.10.42	15.10	18.10.42	12.17	167.41	19.10.42	16.14	301.25
34	A003	164.40	15.10.42	15.09	18.10.42	12.16	168.13	19.10.42	13.10	242.95
35	A068	164.56	15.10.42	15.09	18.10.42	12.16	168.20	19.10.42	11.20	242.95
36	A202	164.41	15.10.42	15.08	18.10.42	12.15	167.90	19.10.42	12.48	242.95
37	A004	165.42	15.10.42	11.10	18.10.42	10.43	169.66	20.10.42	10.53	301.25
38	A173	164.71	15.10.42	11.09	18.10.42	10.42	168.78	19.10.42	18.40	301.25
39	A022	164.36	15.10.42	11.09	18.10.42	10.41	168.38	20.10.42	9.26	301.25
40	A143	165.25	15.10.42	11.08	18.10.42	10.41	169.01	20.10.42	12.56	242.95

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

ลำดับ	Charcoal Number	น้ำหนักเริ่มต้น (กรัม)	วงตัวอักษร		เส้นตัวอักษร		น้ำหนักสุดท้าย (กรัม)	ตราจัลค์		cpm #04 <sup>222</sup> Rn/EPR ไม้
			วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา	
41	A179	164.34	15/10/42	11:07	18/10/42	10:41	168.41	20/10/42	11:53	301.25
42	A171	165.49	15/10/42	11:07	18/10/42	10:40	169.57	19/10/42	14:28	301.25
43	A102	165.45	15/10/42	11:06	18/10/42	10:39	168.85	20/10/42	10:10	301.25
44	A213	165.31	15/10/42	11:05	18/10/42	10:39	169.04	20/10/42	18:47	301.25
45	A161	166.07	15/10/42	11:05	18/10/42	10:38	169.770	20/10/42	14:28	301.25
46	A203	165.18	15/10/42	11:04	18/10/42	10:37	169.180	20/10/42	11:35	301.25
47	A010	164.68	15/10/42	11:03	18/10/42	10:37	168.350	20/10/42	12:35	242.95
48	A058	163.05	15/10/42	11:03	18/10/42	10:36	166.640	20/10/42	9:24	242.95
49	A163	164.20	15/10/42	11:02	18/10/42	10:35	168.040	20/10/42	9:46	242.95
50	A059	164.70	15/10/42	10:58	18/10/42	10:29	168.700	19/10/42	16:19	242.95
51	A040	165.94	15/10/42	10:57	18/10/42	10:28	169.670	19/10/42	17:50	301.25
52	A035	164.33	15/10/42	10:57	18/10/42	10:27	168.300	20/10/42	11:14	301.25
53	A162	161.52	15/10/42	10:56	18/10/42	10:26	168.560	20/10/42	17:15	242.95
54	A012	163.67	15/10/42	10:00	18/10/42	10:26	167.820	20/10/42	9:49	301.25
55	A183	163.90	15/10/42	10:55	18/10/42	10:25	167.900	20/10/42	13:17	242.95
56	A033	164.58	15/10/42	10:54	18/10/42	10:25	168.340	20/10/42	9:06	301.25
57	A151	164.07	15/10/42	10:54	18/10/42	10:24	167.830	20/10/42	17:36	301.25
58	A164	163.59	15/10/42	10:53	18/10/42	10:24	167.330	20/10/42	13:00	301.25
59	A021	164.51	15/10/42	10:53	18/10/42	10:23	168.390	20/10/42	12:14	242.95
60	A019	164.33	15/10/42	10:52	18/10/42	10:23	168.020	20/10/42	16:12	301.25
61	A015	164.79	15/10/42	10:52	18/10/42	10:22	168.600	20/10/42	10:07	242.95
62	A150	164.51	15/10/42	10:51	18/10/42	10:21	168.190	20/10/42	11:32	242.95
63	A148	164.04	15/10/42	10:46	18/10/42	10:18	168.240	19/10/42	14:07	301.25
64	A026	163.92	15/10/42	10:45	18/10/42	10:17	167.910	20/10/42	11:58	301.25
65	A205	165.00	15/10/42	10:45	18/10/42	10:17	169.20	19/10/42	16:57	301.25
66	A051	164.26	15/10/42	10:44	18/10/42	10:15	168.31	20/10/42	17:36	242.95
67	A021	164.84	15/10/42	10:43	18/10/42	10:14	166.48	19/10/42	18:40	242.95
68	A047	164.92	15/10/42	10:43	18/10/42	10:14	168.70	19/10/42	14:34	242.95
69	A037	165.96	15/10/42	10:42	18/10/42	10:13	169.78	20/10/42	13:45	301.25
70	A014	163.32	15/10/42	10:41	18/10/42	10:12	167.23	20/10/42	11:11	242.95
71	A031	163.19	15/10/42	10:40	18/10/42	10:12	167.08	19/10/42	14:49	301.25
72	A034	163.09	15/10/42	10:39	18/10/42	10:11	166.89	20/10/42	14:06	301.25
73	A062	163.95	15/10/42	10:38	18/10/42	10:10	167.85	20/10/42	12:39	301.25
74	A192	164.85	15/10/42	10:36	18/10/42	10:09	168.36	20/10/42	12:19	301.25
75	A020	164.89	15/10/42	10:35	18/10/42	10:08	168.41	20/10/42	15:30	301.25

ตารางที่ 4.2 ข้อมูลการเก็บตัวอย่างเดลต้าอัตราดัชนีมันต์ในเขตกรุงเทพฯ

ลำดับ	Charcoal Number	น้ำหนักตัวอย่าง (กรัม)	ว่างตัวอย่าง		เก็บตัวอย่าง		น้ำหนักต่อกัน (กรัม)	คราวหัวตัด		ค่า %
			วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา	
1	B087	166.48	22/10/42	14:09	25/10/42	12:44	170.60	26/10/42	10:11	286.55
2	B093	161.95	22/10/42	10:16	25/10/42	11:18	168.56	26/10/42	10:32	286.55
3	B090	161.45	22/10/42	8:41	25/10/42	12:20	168.30	26/10/42	10:54	286.55
4	B117	161.21	22/10/42	10:57	25/10/42	11:41	167.63	26/10/42	11:15	286.55
5	B177	163.26	22/10/42	8:45	25/10/42	12:22	167.34	26/10/42	11:35	286.55
6	B118	164.78	22/10/42	14:15	25/10/42	12:47	167.94	26/10/42	11:57	286.55
7	B194	164.50	22/10/42	10:43	25/10/42	11:35	168.40	26/10/42	12:18	286.55
8	B168	161.69	22/10/42	11:00	25/10/42	11:45	168.42	26/10/42	12:38	286.55
9	B085	163.99	22/10/42	8:30	25/10/42	12:26	167.77	26/10/42	12:59	286.55
10	B023	164.02	22/10/42	13:31	25/10/42	13:31	167.85	26/10/42	13:21	286.55
11	B112	161.67	22/10/42	9:50	25/10/42	10:36	168.47	26/10/42	13:42	286.55
12	B056	163.71	22/10/42	9:33	25/10/42	10:24	167.52	26/10/42	14:02	286.55
13	B195	163.63	22/10/42	9:07	25/10/42	12:30	167.62	26/10/42	14:23	286.55
14	B153	168.70	22/10/42	10:07	25/10/42	11:21	172.43	26/10/42	14:41	286.55
15	B106	164.02	22/10/42	8:55	25/10/42	12:36	167.84	26/10/42	15:04	286.55
16	B157	161.22	22/10/42	10:51	25/10/42	11:39	167.89	26/10/42	15:25	286.55
17	B184	161.15	22/10/42	9:09	25/10/42	12:28	167.94	26/10/42	15:45	286.55
18	B039	161.62	22/10/42	10:35	25/10/42	11:30	168.68	26/10/42	16:06	286.55
19	B052	163.67	22/10/42	8:39	25/10/42	12:25	167.80	26/10/42	16:26	286.55
20	B006	164.38	22/10/42	13:01	25/10/42	10:56	168.38	26/10/42	16:47	286.55
21	B095	161.29	22/10/42	14:58	25/10/42	10:06	167.90	26/10/42	17:08	286.55
22	B111	163.88	22/10/42	15:34	25/10/42	9:53	167.57	26/10/42	17:30	286.55
23	B061	163.00	22/10/42	12:01	25/10/42	10:07	167.94	26/10/42	17:51	286.55
24	B108	161.76	22/10/42	15:08	25/10/42	10:00	168.30	26/10/42	18:11	286.55
25	B107	163.61	22/10/42	15:02	25/10/42	10:05	167.39	26/10/42	18:34	286.55
26	B066	161.36	22/10/42	13:07	25/10/42	11:00	168.03	27/10/42	8:31	311.80
27	B012	161.30	22/10/42	12:41	25/10/42	11:03	167.91	27/10/42	8:52	311.80
28	B193	161.89	22/10/42	13:40	25/10/42	13:36	168.55	27/10/42	9:15	311.80
29	B128	163.82	22/10/42	12:36	25/10/42	11:13	167.21	27/10/42	9:36	311.80
30	B104	163.67	22/10/42	15:04	25/10/42	10:04	167.49	27/10/42	9:56	311.80
31	B080	163.48	22/10/42	8:35	25/10/42	12:24	167.64	27/10/42	10:17	311.80
32	B212	163.70	22/10/42	15:24	25/10/42	9:57	167.29	27/10/42	10:37	311.80
33	B097	161.18	22/10/42	15:28	25/10/42	9:50	168.06	27/10/42	10:58	311.80
34	B109	165.29	22/10/42	14:55	25/10/42	10:07	168.72	27/10/42	11:19	311.80
35	B122	163.99	22/10/42	12:45	25/10/42	11:04	167.90	27/10/42	11:40	311.80
36	B041	163.32	22/10/42	12:51	25/10/42	10:52	166.98	27/10/42	12:00	311.80
37	B038	162.92	22/10/42	13:04	25/10/42	16:55	167.00	27/10/42	12:21	311.80
38	B114	164.53	22/10/42	15:22	25/10/42	9:58	168.13	27/10/42	13:17	311.80
39	B032	164.28	22/10/42	10:24	25/10/42	11:42	168.11	27/10/42	13:38	311.80
40	B136	163.55	22/10/42	10:57	25/10/42	11:02	167.76	27/10/42	13:58	311.80

## ตารางที่ 4 (ต่อ)

ลำดับ Number	Charcoal	น้ำหนักตัวเริ่มต้น ( กรัม )	เวลาคัดแยก		เก็บตัวอย่าง		น้ำหนักสุทธิ	ตรวจวัด		ค่าเฉลี่ย Rn นาที 73 วินาที
			วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา	
41	B126	161.62	22/10/42	11:58	25/10/42	12:05	168.43	27/10/42	14:19	311.80
42	B036	163.30	22/10/42	14:18	25/10/42	12:49	167.13	27/10/42	14:35	311.80
43	B113	161.05	22/10/42	8:59	25/10/42	12:35	167.95	27/10/42	15:10	311.80
44	B110	163.98	22/10/42	10:28	25/10/42	11:26	167.60	27/10/42	15:30	311.80
45	B105	163.92	22/10/42	11:42	25/10/42	11:57	167.68	27/10/42	15:52	311.80
46	B209	161.11	22/10/42	12:51	25/10/42	10:50	168.24	27/10/42	16:13	311.80
47	B166	162.92	22/10/42	9:30	25/10/42	10:25	169.03	27/10/42	16:34	311.80
48	B081	161.21	22/10/42	9:23	25/10/42	10:28	167.86	27/10/42	16:54	311.80
49	B071	165.30	22/10/42	9:19	25/10/42	10:31	169.42	27/10/42	17:15	311.80
50	B099	161.54	22/10/42	9:04	25/10/42	12:32	168.56	27/10/42	17:37	311.80
51	B158	161.36	22/10/42	10:11	25/10/42	11:17	168.21	27/10/42	17:57	311.80
52	B088	161.78	22/10/42	14:12	25/10/42	12:46	168.52	27/10/42	18:18	311.80
53	B115	164.95	22/10/42	14:36	25/10/42	12:58	168.73	27/10/42	18:38	311.80
54	B023	163.75	22/10/42	10:37	25/10/42	11:32	167.61	27/10/42	18:59	311.80
55	B159	165.06	22/10/42	15:46	25/10/42	17:11	169.03	27/10/42	19:19	311.80
56	B130	161.26	22/10/42	15:26	25/10/42	9:55	168.09	27/10/42	19:49	311.80
57	B074	163.89	22/10/42	11:49	25/10/42	16:44	167.97	27/10/42	20:00	311.80
58	B079	163.41	22/10/42	10:40	25/10/42	11:33	167.00	28/10/42	10:14	311.80
59	B046	163.33	22/10/42	13:24	25/10/42	13:28	167.30	28/10/42	10:40	311.80
60	B089	164.28	22/10/42	14:33	25/10/42	12:55	167.83	28/10/42	10:55	311.80
61	B119	165.02	22/10/42	11:02	25/10/42	11:46	168.47	28/10/42	11:20	311.80
62	B129	163.78	22/10/42	13:29	25/10/42	13:33	167.45	28/10/42	11:41	311.80
63	B050	164.02	22/10/42	10:48	25/10/42	11:38	174.25	28/10/42	12:05	311.80
64	B180	163.46	22/10/42	12:58	25/10/42	10:53	167.83	28/10/42	13:27	311.80
65	B103	164.40	22/10/42	9:25	25/10/42	10:26	168.45	28/10/42	13:49	311.80
66	B132	161.22	22/10/42	11:27	25/10/42	12:51	167.68	28/10/42	14:09	311.80
67	B076	165.26	22/10/42	11:53	25/10/42	12:03	169.10	28/10/42	14:30	311.80
68	B082	164.61	22/10/42	9:28	25/10/42	16:35	168.67	28/10/42	14:50	311.80
69	B171	163.44	22/10/42	11:44	25/10/42	16:46	168.04	28/10/42	15:12	311.80
70	B098	164.97	22/10/42	9:00	25/10/42	12:33	168.65	28/10/42	15:32	311.80
71	B120	164.28	22/10/42	14:20	25/10/42	13:43	166.59	28/10/42	15:55	311.80
72	B100	164.58	22/10/42	12:23	25/10/42	11:01	168.30	28/10/42	16:15	311.80
73	B140	163.99	22/10/42	10:03	25/10/42	11:20	167.97	28/10/42	16:36	311.80
74	B101	161.71	22/10/42	14:38	25/10/42	12:59	168.44	28/10/42	16:56	311.80
75	B069	163.08	22/10/42	9:45	25/10/42	10:33	166.48	28/10/42	17:20	311.80
76	B077	164.80	22/10/42	9:39	25/10/42	10:18	168.66	28/10/42	17:40	311.80
77	B133	161.65	22/10/42	9:38	25/10/42	10:19	168.08	28/10/42	18:00	311.80
78	B075	164.80	22/10/42	9:43	25/10/42	10:16	168.41	28/10/42	18:24	311.80
79	B123	163.81	22/10/42	11:55	25/10/42	12:04	167.87	28/10/42	18:45	311.80
80	B208	163.92	22/10/42	9:35	25/10/42	10:21	167.58	28/10/42	19:14	311.80

ตารางที่ 2.2 (ต่อ)

ลำดับ Number	Charcoal ( คริบ )	น้ำหนักเริ่มต้น ( กรัม )	วงเดือนก่อน		เดือนต่อมา		น้ำหนักสุดท้าย ( กรัม )	ตรวจสอบ		ค่าเฉลี่ย $\text{Rn}$ มาตรฐาน
			วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา	
81	B092	163.17	22/10/42	10:46	25/10/42	11:37	167.020	28/10/42	19:35	311.80
82	B084	163.05	22/10/42	10:30	25/10/42	11:28	166.420	28/10/42	19:55	311.80
83	B137	164.19	22/10/42	14:29	25/10/42	12:53	168.100	28/10/42	20:15	311.80
84	B086	163.57	22/10/42	8:50	25/10/42	12:19	167.820	28/10/42	20:38	311.80

ตารางที่ 4.3 ข้อมูลการเก็บตัวอย่างสับคัมภีร์ในเพลทเนื้องอกหิน

ลำดับ	Charcoal Number	น้ำหนักเริ่มต้น (กรัม)	วันเดือนปี		เดือนปี		น้ำหนักสุดท้าย (กรัม)	ครัววัด		cpm ทาง <sup>222</sup> Rn มาตรฐาน
			วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา	
1	C037	165.87	29/10/42	11:56	1/11/42	10:22	169.82	2/11/42	9:46	281.2
2	C142	164.73	29/10/42	9:58	1/11/42	9:23	168.82	2/11/42	10:07	281.2
3	C160	163.83	29/10/42	12:12	1/11/42	10:36	165.78	2/11/42	10:36	281.2
4	C068	165.13	29/10/42	11:32	1/11/42	13:48	169.18	2/11/42	10:48	281.2
5	C162	164.63	29/10/42	9:56	1/11/42	9:22	168.72	2/11/42	11:09	281.2
6	C172	164.24	29/10/42	12:17	1/11/42	10:13	168.72	2/11/42	11:34	281.2
7	C058	163.10	29/10/42	11:10	1/11/42	9:59	167.48	2/11/42	11:54	281.2
8	C164	164.28	29/10/42	10:30	1/11/42	9:36	168.17	2/11/42	12:18	281.2
9	C051	164.49	29/10/42	10:35	1/11/42	9:38	168.50	2/11/42	12:39	281.2
10	C053	164.17	29/10/42	12:03	1/11/42	10:17	168.27	2/11/42	12:59	281.2
11	C018	164.75	29/10/42	11:49	1/11/42	10:28	168.72	2/11/42	13:23	281.2
12	C033	164.67	29/10/42	10:38	1/11/42	9:40	168.61	2/11/42	13:44	281.2
13	C181	164.50	29/10/42	10:33	1/11/42	9:37	168.66	2/11/42	14:04	281.2
14	C003	164.21	29/10/42	9:52	1/11/42	9:19	168.01	2/11/42	14:25	281.2
15	C205	164.64	29/10/42	10:26	1/11/42	9:31	168.77	2/11/42	14:46	281.2
16	C197	164.06	29/10/42	11:53	1/11/42	10:23	168.35	2/11/42	15:07	281.2
17	C019	164.31	29/10/42	12:02	1/11/42	10:18	168.14	2/11/42	15:30	281.2
18	C013	164.09	29/10/42	11:30	1/11/42	10:05	169.13	2/11/42	15:49	281.2
19	C170	162.93	29/10/42	11:47	1/11/42	10:27	167.80	2/11/42	16:10	281.2
20	C148	164.35	29/10/42	11:27	1/11/42	10:03	169.34	2/11/42	16:32	281.2
21	C178	165.66	29/10/42	12:29	1/11/42	10:42	170.90	2/11/42	16:52	281.2
22	C149	166.62	29/10/42	11:08	1/11/42	9:58	170.41	2/11/42	17:13	281.2
23	C198	164.44	29/10/42	11:57	1/11/42	10:20	168.51	2/11/42	17:56	281.2
24	C134	165.48	29/10/42	11:38	1/11/42	10:09	169.65	2/11/42	18:17	281.2
25	C047	165.20	29/10/42	10:15	1/11/42	9:27	168.98	2/11/42	18:37	281.2
26	C131	164.04	29/10/42	13:20	1/11/42	13:20	172.51	2/11/42	17:33	281.2
27	C043	169.74	29/10/42	9:46	1/11/42	9:17	172.95	2/11/42	18:58	281.2
28	C201	164.33	29/10/42	10:49	1/11/42	9:46	168.37	2/11/42	19:19	281.2
29	C150	165.04	29/10/42	10:45	1/11/42	9:51	169.16	3/11/42	8:22	281.2
30	C063	164.67	29/10/42	11:35	1/11/42	10:08	169.02	3/11/42	8:44	281.2
31	C191	164.16	29/10/42	9:48	1/11/42	9:17	168.28	3/11/42	9:05	281.2
32	C091	163.30	29/10/42	12:32	1/11/42	10:43	167.41	3/11/42	9:26	281.2
33	C009	165.15	29/10/42	12:07	1/11/42	10:32	169.23	3/11/42	9:46	281.2
34	C139	163.68	29/10/42	12:11	1/11/42	10:36	167.51	3/11/42	10:07	281.2
35	C065	164.42	29/10/42	9:45	1/11/42	9:16	168.67	3/11/42	11:53	281.2
36	C059	164.85	29/10/42	11:52	1/11/42	10:24	168.66	3/11/42	10:51	281.2
37	C173	164.46	29/10/42	12:37	1/11/42	10:45	168.30	3/11/42	11:12	281.2
38	C017	165.04	29/10/42	12:35	1/11/42	10:44	169.24	3/11/42	11:32	281.2

ตารางที่ 2-4 รายการเบื้องต้นที่บันทึกไว้ในเขตพื้นที่

ลำดับ Chareed Number	บันทึกเริ่มต้น ( กว.)	เวลาเดินทาง		เส้นทางเดิน		บันทึกสิ้นสุด ( กว.)	ครัวข้าว		ค่าใช้จ่าย 222 ยก 100 ต่อชั่วโมง	
		วัน	เวลา	วัน	เวลา		วัน	เวลา		
1	D078	164.42	5.11.42	13.24	8.11.42	11.36	168.78	9.11.42	9.25	219.90
2	D022	164.82	5.11.42	13.11	8.11.42	11.28	167.98	9.11.42	9.56	219.90
3	D060	164.18	5.11.42	12.43	8.11.42	11.13	167.39	9.11.42	10.28	219.90
4	D055	164.50	5.11.42	12.37	8.11.42	11.12	168.28	9.11.42	10.48	219.90
5	D151	163.71	5.11.42	11.27	8.11.42	10.30	167.51	9.11.42	11.10	219.90
6	D001	163.75	5.11.42	13.01	8.11.42	11.22	166.96	9.11.42	11.32	219.90
7	D042	165.24	5.11.42	14.11	8.11.42	11.49	168.34	9.11.42	11.53	219.90
8	D182	163.69	5.11.42	13.22	8.11.42	11.34	167.13	9.11.42	12.14	219.90
9	D073	164.38	5.11.42	13.15	8.11.42	11.32	167.89	9.11.42	12.34	219.90
10	D008	164.70	5.11.42	11.33	8.11.42	10.34	167.80	9.11.42	12.55	219.90
11	D186	165.53	5.11.42	13.16	8.11.42	11.33	168.59	9.11.42	13.16	219.90
12	D190	164.42	5.11.42	11.57	8.11.42	10.48	167.42	9.11.42	13.40	219.90
13	D102	164.86	5.11.42	11.38	8.11.42	10.37	167.76	9.11.42	14.01	219.90
14	D035	164.52	5.11.42	11.55	8.11.42	10.47	167.84	9.11.42	14.23	219.90
15	D211	164.36	5.11.42	11.37	8.11.42	10.43	167.84	9.11.42	14.43	219.90
16	D048	163.27	5.11.42	14.24	8.11.42	11.54	166.31	9.11.42	15.03	219.90
17	D144	164.65	5.11.42	14.20	8.11.42	11.56	167.92	9.11.42	15.23	219.90
18	D121	164.12	5.11.42	13.30	8.11.42	11.42	167.54	9.11.42	15.49	219.90
19	D020	165.24	5.11.42	11.44	8.11.42	10.40	168.18	9.11.42	16.10	219.90
20	D015	164.59	5.11.42	12.47	8.11.42	11.16	167.95	9.11.42	16.31	219.90
21	D146	164.02	5.11.42	11.52	8.11.42	10.46	167.53	9.11.42	16.51	219.90
22	D204	163.89	5.11.42	11.59	8.11.42	10.49	167.29	9.11.42	17.12	219.90
23	D196	165.29	5.11.42	14.08	8.11.42	11.48	169.20	9.11.42	17.33	219.90
24	D016	165.01	5.11.42	13.18	8.11.42	11.33	167.30	9.11.42	17.54	219.90
25	D125	163.97	5.11.42	14.22	8.11.42	11.55	167.42	9.11.42	18.15	219.90
26	D176	164.55	5.11.42	12.31	8.11.42	11.09	167.96	9.11.42	18.36	219.90
27	D189	165.03	5.11.42	11.36	8.11.42	10.35	168.22	9.11.42	18.57	219.90
28	D024	162.87	5.11.42	12.54	8.11.42	11.19	166.19	9.11.42	19.18	219.90
29	D206	164.14	5.11.42	13.07	8.11.42	11.26	167.18	9.11.42	19.40	219.90
30	D207	164.64	5.11.42	12.08	8.11.42	10.53	167.55	9.11.42	20.00	219.90
31	D141	163.80	5.11.42	11.40	8.11.42	10.37	167.26	10.11.42	6.41	219.90
32	D202	164.52	5.11.42	12.48	8.11.42	11.17	167.64	10.11.42	7.01	219.90
33	D014	163.41	5.11.42	12.28	8.11.42	11.06	166.85	10.11.42	7.22	219.90
34	D171	165.30	5.11.42	11.30	8.11.42	10.30	168.79	10.11.42	7.43	219.90
35	D165	164.77	5.11.42	11.46	8.11.42	10.41	168.03	10.11.42	8.04	219.90
36	D163	164.51	5.11.42	11.21	8.11.42	10.27	168.26	10.11.42	8.24	219.90
37	D188	164.67	5.11.42	11.25	8.11.42	10.28	168.13	10.11.42	8.45	219.90
38	D044	165.26	5.11.42	12.03	8.11.42	10.52	168.82	10.11.42	9.05	219.90
39	D187	164.13	5.11.42	12.26	8.11.42	11.05	168.00	10.11.42	9.26	219.90
40	D147	164.95	5.11.42	12.33	8.11.42	11.10	168.47	10.11.42	9.47	219.90

## ตารางที่ 4.1 (ต่อ)

ลำดับ Number	Charcoal Number	น้ำหนักกิโลกรัม ( กิโล )	แรงตัวอย่าง		เก็บตัวอย่าง		น้ำหนักถุงห้าม ( กิโล )	ตรวจคัด		ค่า %
			รับ รับ	ออก ออก	รับ รับ	ออก ออก		รับ รับ	ออก ออก	
41	D155	165.76	5.11.42	14.14	8.11.42	11.52	169.09	10.11.42	10.08	219.90
42	D152	163.88	5.11.42	14.12	8.11.42	11.51	167.00	10.11.42	10.28	219.90
43	D027	165.25	5.11.42	12.05	8.11.42	10.54	168.71	10.11.42	10.49	219.90
44	D070	161.79	5.11.42	12.11	8.11.42	10.55	168.44	10.11.42	11.10	219.90
45	D145	161.57	5.11.42	13.33	8.11.42	11.43	168.19	10.11.42	11.30	219.90
46	D004	165.18	5.11.42	11.49	8.11.42	10.43	168.55	10.11.42	11.51	219.90
47	D161	165.27	5.11.42	12.52	8.11.42	11.18	169.00	10.11.42	12.12	219.90
48	D169	161.08	5.11.42	12.56	8.11.42	11.20	167.87	10.11.42	12.33	219.90
49	D025	161.60	5.11.42	12.59	8.11.42	11.23	167.91	10.11.42	12.54	219.90
50	D034	163.57	5.11.42	13.06	8.11.42	11.23	166.92	10.11.42	13.14	219.90
51	D079	161.01	12.11.42	14.11	15.11.42	12.58	167.42	16.11.42	10.51	325.65
52	D212	164.63	12.11.42	15.11	15.11.42	15.03	168.41	16.11.42	12.13	325.65
53	D080	163.61	12.11.42	14.52	15.11.42	13.21	167.55	16.11.42	13.35	325.65
54	D126	164.48	12.11.42	15.23	15.11.42	15.13	168.37	16.11.42	14.58	325.65
55	D100	165.26	12.11.42	14.18	15.11.42	13.02	169.06	16.11.42	15.40	325.65
56	D133	164.43	12.11.42	15.09	15.11.42	15.03	168.47	16.11.42	16.21	325.65
57	D098	165.03	12.11.42	14.43	15.11.42	13.15	168.91	16.11.42	16.42	325.65
58	D158	164.73	12.11.42	15.31	15.11.42	15.12	168.78	16.11.42	18.26	325.65
59	D084	163.20	12.11.42	14.20	15.11.42	13.03	167.09	16.11.42	18.47	325.65
60	D208	163.94	12.11.42	15.08	15.11.42	15.03	167.38	16.11.42	19.08	325.65
61	D093	164.80	12.11.42	15.23	15.11.42	15.09	167.80	17.11.42	10.56	325.65
62	D117	164.73	12.11.42	14.40	15.11.42	14.41	168.29	16.11.42	9.38	275.55
63	D194	164.47	12.11.42	15.20	15.11.42	15.09	168.49	16.11.42	10.00	275.55
64	D129	164.17	12.11.42	14.31	15.11.42	14.40	167.84	16.11.42	10.22	275.55
65	D154	165.11	12.11.42	14.42	15.11.42	13.14	168.34	16.11.42	11.45	275.55
66	D140	164.50	12.11.42	14.03	15.11.42	12.48	167.42	16.11.42	12.05	275.55
67	D101	165.09	12.11.42	15.01	15.11.42	14.59	168.43	16.11.42	12.32	275.55
68	D074	164.56	12.11.42	14.29	15.11.42	13.07	168.03	16.11.42	13.55	275.55
69	D104	163.37	12.11.42	14.27	15.11.42	13.06	167.50	16.11.42	14.16	275.55
70	D032	164.32	12.11.42	15.15	15.11.42	15.05	168.13	16.11.42	14.36	275.55
71	D138	164.43	12.11.42	14.48	15.11.42	13.19	167.05	16.11.42	15.39	275.55
72	D087	165.77	12.11.42	14.17	15.11.42	13.01	168.85	16.11.42	16.20	275.55
73	D046	163.48	12.11.42	14.51	15.11.42	13.20	167.71	16.11.42	17.01	275.55
74	D069	163.53	12.11.42	14.25	15.11.42	13.05	167.08	16.11.42	17.44	275.55
75	D083	164.53	12.11.42	14.14	15.11.42	13.00	168.56	16.11.42	18.04	275.55
76	D122	163.77	12.11.42	15.26	15.11.42	15.11	167.62	17.11.42	10.44	275.55
77	D076	165.30	12.11.42	15.01	15.11.42	14.59	168.87	17.11.42	10.55	275.55
78	D119	164.17	12.11.42	14.47	15.11.42	13.19	167.81	17.11.42	11.16	275.55

ตารางที่ 5 ข้อมูลเรือเดินทางกลับคืนมั่นต์ในเขตอุตสาหกรรม

ลำดับ	Charcoal Number	จำนวนเรือเดิน ( กัน้ำ )	วันเดินทาง		เดินทางกลับ		จำนวนเรือกลับ ( กัน้ำ )	ครัวเรือ		คงเหลือ คงเหลือ
			วัน	ปี	วัน	ปี		เวลา	วัน	
1	E036	162.76	12/11/42	10:46	15/11/42	10:53	166.97	16/11/42	10:30	325.65
2	E066	164.37	12/11/42	11:52	15/11/42	11:21	168.45	16/11/42	11:11	325.65
3	E107	163.45	12/11/42	9:56	15/11/42	10:47	168.02	16/11/42	11:32	325.65
4	E118	163.97	12/11/42	10:05	15/11/42	10:35	168.24	16/11/42	11:52	325.65
5	E123	163.85	12/11/42	12:52	15/11/42	11:48	168.05	16/11/42	12:34	325.65
6	E105	164.87	12/11/42	12:21	15/11/42	11:33	168.90	16/11/42	12:54	325.65
7	E103	164.07	12/11/42	12:41	15/11/42	11:43	168.33	16/11/42	13:15	325.65
8	E092	163.14	12/11/42	12:42	15/11/42	11:42	167.11	16/11/42	13:56	325.65
9	E041	163.62	12/11/42	9:30	15/11/42	10:17	168.02	16/11/42	14:17	325.65
10	E090	164.06	12/11/42	9:45	15/11/42	10:26	168.22	16/11/42	14:37	325.65
11	E111	164.49	12/11/42	10:29	15/11/42	10:44	168.15	16/11/42	15:19	325.65
12	E109	165.27	12/11/42	13:20	15/11/42	12:00	168.82	16/11/42	16:00	325.65
13	E174	164.30	12/11/42	12:26	15/11/42	11:39	168.02	16/11/42	17:03	325.65
14	E039	164.65	12/11/42	11:02	15/11/42	11:00	168.86	16/11/42	17:23	325.65
15	E132	163.59	12/11/42	13:11	15/11/42	11:54	167.63	16/11/42	17:45	325.65
16	E114	164.52	12/11/42	13:15	15/11/42	11:57	168.22	16/11/42	18:05	325.65
17	E038	163.40	12/11/42	10:01	15/11/42	10:33	167.35	16/11/42	19:29	325.65
18	E088	164.92	12/11/42	9:38	15/11/42	10:22	169.39	17/11/42	7:28	325.65
19	E023	163.61	12/11/42	9:28	15/11/42	10:17	167.91	17/11/42	13:40	325.65
20	E192	164.95	12/11/42	9:33	15/11/42	10:20	169.12	17/11/42	7:49	325.65
21	E021	164.67	12/11/42	9:51	15/11/42	10:27	169.05	17/11/42	8:11	325.65
22	E203	165.00	12/11/42	10:14	15/11/42	10:38	169.45	17/11/42	8:32	325.65
23	E010	164.32	12/11/42	9:24	15/11/42	10:15	168.37	17/11/42	8:52	325.65
24	E153	165.61	12/11/42	10:16	15/11/42	10:39	169.58	17/11/42	9:13	325.65
25	E127	164.62	12/11/42	11:44	15/11/42	11:15	168.81	17/11/42	9:33	325.65
26	E045	164.26	12/11/42	11:22	15/11/42	11:09	168.50	17/11/42	9:51	325.65
27	E183	164.63	12/11/42	11:59	15/11/42	11:23	168.03	17/11/42	10:14	325.65
28	E142	164.83	12/11/42	12:03	15/11/42	11:24	168.29	17/11/42	10:35	325.65
29	E012	164.61	12/11/42	11:42	15/11/42	11:16	167.32	17/11/42	11:16	325.65
30	E116	163.70	12/11/42	10:03	15/11/42	10:34	166.65	17/11/42	11:37	325.65
31	E026	163.89	12/11/42	9:58	15/11/42	10:30	167.55	17/11/42	11:58	325.65
32	E052	166.54	12/11/42	11:55	15/11/42	11:21	170.84	17/11/42	12:18	325.65
33	E097	164.05	12/11/42	11:27	15/11/42	11:10	168.79	17/11/42	12:39	325.65
34	E071	165.19	12/11/42	10:52	15/11/42	10:55	169.26	17/11/42	12:59	325.65
35	E072	164.34	12/11/42	9:35	15/11/42	10:19	168.58	17/11/42	13:20	325.65
36	E209	164.22	12/11/42	12:47	15/11/42	11:44	168.77	16/11/42	8:54	275.55
37	E143	164.66	12/11/42	9:49	15/11/42	10:21	168.92	16/11/42	9:17	275.55
38	E195	163.79	12/11/42	10:31	15/11/42	10:41	167.87	16/11/42	10:43	275.55
39	E085	163.61	12/11/42	11:13	15/11/42	11:04	168.15	16/11/42	11:03	275.55
40	E166	163.31	12/11/42	13:16	15/11/42	11:57	170.96	16/11/42	11:24	275.55

ตารางที่ 4.5 (ต่อ)

ลำดับ Number	Charcoal Number	น้ำหนักเริ่มต้น (กรัม)	เวลาตัวอย่าง		เดือนตัวอย่าง		น้ำหนักสุกหัก <sup>222</sup> Rn (กรัม)	ตรวจสอบ		ค่าคง ค่า <sup>222</sup> Rn มาตรฐาน
			ปี	เดือน	ปี	เดือน		ปี	เดือน	
41	E106	163.88	12/11/42	10:06	15/11/42	10:35	168.15	16/11/42	12:53	275.55
42	E108	164.46	12/11/42	12:23	15/11/42	11:33	168.86	16/11/42	13:14	275.55
43	E049	164.28	12/11/42	12:36	15/11/42	12:08	168.45	16/11/42	13:34	275.55
44	E130	164.10	12/11/42	12:30	15/11/42	11:38	168.26	16/11/42	14:57	275.55
45	E120	164.36	12/11/42	13:10	15/11/42	11:55	168.24	16/11/42	15:18	275.55
46	E082	164.34	12/11/42	13:21	15/11/42	12:00	168.82	16/11/42	15:59	275.55
47	E075	164.59	12/11/42	12:53	15/11/42	11:47	168.24	16/11/42	16:41	275.55
48	E213	165.48	12/11/42	11:20	15/11/42	11:08	169.41	16/11/42	17:22	275.55
49	E086	164.09	12/11/42	12:49	15/11/42	11:45	168.44	16/11/42	18:25	275.55
50	E081	164.40	12/11/42	12:34	15/11/42	12:09	168.39	16/11/42	18:46	275.55
51	E006	164.20	12/11/42	11:25	15/11/42	11:10	168.61	16/11/42	19:06	275.55
52	E179	164.17	12/11/42	10:40	15/11/42	10:51	168.58	16/11/42	19:27	275.55
53	E175	163.48	12/11/42	11:31	15/11/42	11:14	167.53	17/11/42	6:59	275.55
54	E040	166.04	12/11/42	12:02	15/11/42	11:24	169.68	17/11/42	7:26	275.55
55	E168	164.56	12/11/42	10:48	15/11/42	10:54	168.82	17/11/42	7:47	275.55
56	E061	164.06	12/11/42	10:50	15/11/42	10:55	168.40	17/11/42	8:09	275.55
57	E056	163.65	12/11/42	10:17	15/11/42	10:40	167.92	17/11/42	8:30	275.55
58	E113	164.72	12/11/42	11:00	15/11/42	11:00	168.80	17/11/42	8:51	275.55
59	E095	164.06	12/11/42	9:27	15/11/42	10:16	168.41	17/11/42	9:12	275.55
60	E177	163.76	12/11/42	10:10	15/11/42	10:36	168.06	17/11/42	9:32	275.55
61	E124	162.85	12/11/42	11:51	15/11/42	11:20	165.72	17/11/42	9:53	275.55
62	E115	165.83	12/11/42	12:38	15/11/42	12:08	170.10	17/11/42	10:34	275.55
63	E028	164.70	12/11/42	11:45	15/11/42	11:06	168.97	17/11/42	11:36	275.55
64	E184	164.41	12/11/42	10:41	15/11/42	10:51	168.52	17/11/42	11:57	275.55
65	E062	163.59	12/11/42	10:55	15/11/42	10:59	167.90	17/11/42	12:17	275.55
66	E031	163.35	12/11/42	11:47	15/11/42	11:17	167.29	17/11/42	12:38	275.55
67	E193	164.66	12/11/42	9:40	15/11/42	10:20	168.92	17/11/42	12:59	275.55
68	E128	163.58	12/11/42	10:11	15/11/42	10:31	167.64	17/11/42	13:20	275.55

มหาวิทยาลัยบูรพา  
Burapha University

ภาคผนวกจ

การคำนวณระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอน

ตารางที่ จ.๑ การคำนวณรัฐด้วยความขั้นบันถกก้าวเดือนในภาคตะวันออก

ลำดับที่	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
1	A187	Ortec	1.20	4141	0.0266	0.0939	0.6454	6 6622	12.66
2	A065	Ortec	0.90	4140	0.0266	0.0891	0.5234	6 4954	12.34
3	A147	oxford	1.75	4136	0.0329	0.0918	0.6401	8 0868	15.85
4	A019	oxford	1.35	4142	0.0329	0.0911	0.6369	6 3087	12.36
5	A199	Ortec	0.65	4144	0.0266	0.0926	0.5217	4.5200	8.59
6	A060	Ortec	0.95	4150	0.0266	0.0925	0.6359	5.4217	10.30
7	A013	oxford	0.75	4143	0.0329	0.0910	0.5325	4.1959	8.22
8	A198	Ortec	0.50	4143	0.0266	0.0908	0.5299	3 4932	6.64
9	A016	Ortec	0.50	4140	0.0266	0.0894	0.5342	2 9666	5.64
10	A025	Ortec	0.70	4175	0.0266	0.0919	0.5100	4.9820	9.47
11	A028	Ortec	1.15	4174	0.0329	0.0921	0.6374	5.2526	9.98
12	A001	Ortec	0.65	4174	0.0266	0.0923	0.5109	4.5997	8.74
13	A091	oxford	0.65	4175	0.0329	0.0902	0.5080	3 8173	7.48
14	A070	Ortec	0.90	4175	0.0266	0.0911	0.5274	6 2456	11.87
15	A116	Ortec	0.20	4174	0.0266	0.0900	0.6165	1 2022	2.28
16	A053	Ortec	0.80	4175	0.0266	0.0900	0.6330	4 6862	8.90
17	A189	oxford	0.35	4180	0.0329	0.0912	0.6233	1.6537	3.24
18	A142	oxford	0.90	4181	0.0329	0.0900	0.6181	4.3484	8.52
19	A055	Ortec	1.10	4270	0.0266	0.0886	0.5005	8.0934	15.38
20	A008	oxford	0.70	4271	0.0329	0.0897	0.5416	3 7899	7.43
21	A207	Ortec	0.75	4272	0.0266	0.0885	0.5148	5 3643	10.19
22	A045	oxford	0.65	4271	0.0329	0.0894	0.5342	3.5772	7.01
23	A027	Ortec	0.55	4273	0.0266	0.0890	0.6178	3 2607	6.20
24	A018	oxford	0.90	4274	0.0329	0.0900	0.5117	5 1357	10.07
25	A041	oxford	0.65	4274	0.0329	0.0881	0.5050	3 8401	7.53
26	A017	oxford	0.60	4276	0.0329	0.0874	0.6182	2 9164	5.72
27	A175	Ortec	0.55	4276	0.0266	0.0887	0.5159	3 9161	7.44
28	A152	oxford	1.00	4147	0.0329	0.0896	0.6253	4 8313	9.47
29	A169	oxford	0.65	4147	0.0329	0.0893	0.5162	3 8174	7.48
30	A190	Ortec	0.70	4147	0.0266	0.0889	0.5418	4.8822	9.28
31	A141	Ortec	0.35	4147	0.0266	0.0899	0.526	2 4869	4.75
32	A181	Ortec	0.60	4147	0.0266	0.0891	0.6344	3 5824	6.81
33	A172	oxford	0.85	4147	0.0329	0.0909	0.6235	4.0623	7.96
34	A003	Ortec	0.50	4147	0.0266	0.0890	0.6380	2 9566	5.62
35	A068	Ortec	0.55	4147	0.0266	0.0893	0.6169	3 1962	6.07
36	A202	Ortec	0.60	4147	0.0266	0.0899	0.6397	3 5056	6.66
37	A004	oxford	0.60	4293	0.0329	0.0872	0.5302	3 3935	6.65
38	A173	oxford	0.25	4293	0.0329	0.0879	0.5993	1 2411	2.43
39	A022	oxford	0.60	4292	0.0329	0.0880	0.5360	3 3287	6.52
40	A143	Ortec	0.55	4293	0.0266	0.0889	0.5219	3 8448	7.31

## ตารางที่ ๑ (ต่อ)

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
41	A179	Ortec	0.55	4294	0.0266	0.0878	0.5261	3 8606	7.34
42	A171	oxford	0.90	4293	0.0329	0.0878	0.6184	4 3363	8.50
43	A102	oxford	0.55	4293	0.0329	0.0902	0.5328	2 9951	5.87
44	A213	oxford	0.40	4294	0.0329	0.0890	0.5011	2.3456	4.60
45	A161	oxford	0.65	4293	0.0329	0.0891	0.5157	3 6999	7.25
46	A203	oxford	0.95	4293	0.0329	0.0881	0.5270	5.3541	10.49
47	A010	Ortec	0.45	4294	0.0266	0.0892	0.5230	3 1275	5.94
48	A058	Ortec	0.40	4293	0.0266	0.0895	0.5357	2 7062	5.14
49	A163	Ortec	0.35	4293	0.0266	0.0886	0.5342	2.3981	4.56
50	A059	Ortec	0.55	4291	0.0266	0.0881	0.6091	3 3274	6.32
51	A040	oxford	0.85	4291	0.0329	0.0890	0.6021	4.1512	8.14
52	A035	oxford	0.85	4290	0.0329	0.0882	0.5278	4 7809	9.37
53	A162	Ortec	0.45	4290	0.0266	0.0879	0.5043	3 2940	6.26
54	A012	oxford	0.60	4291	0.0329	0.0876	0.5119	3 0401	5.96
55	A183	Ortec	0.50	4290	0.0266	0.0881	0.5196	3 5467	6.74
56	A033	oxford	0.55	4291	0.0329	0.0889	0.5363	3 0193	5.92
57	A151	oxford	0.50	4290	0.0329	0.0889	0.5029	2 9278	5.74
58	A164	oxford	0.50	4291	0.0329	0.0890	0.5206	2 8251	5.54
59	A021	Ortec	0.50	4290	0.0266	0.0885	0.5236	3.5030	6.66
60	A019	Ortec	0.55	4291	0.0329	0.0892	0.5081	3 1778	6.04
61	A015	Ortec	0.55	4290	0.0266	0.0887	0.5320	3.7822	7.19
62	A150	Ortec	0.35	4290	0.0266	0.0892	0.5262	2.4207	4.60
63	A148	oxford	0.50	4292	0.0329	0.0874	0.6184	2.4213	4.75
64	A026	oxford	0.45	4292	0.0329	0.0881	0.5242	2 5495	5.00
65	A205	oxford	1.10	4292	0.0329	0.0874	0.6052	5 4429	10.67
66	A051	Ortec	0.40	4291	0.0266	0.0879	0.5023	2 9105	5.59
67	A024	Ortec	0.30	4291	0.0266	0.0963	0.5972	1 6931	3.22
68	A047	Ortec	0.50	4291	0.0266	0.0888	0.6160	2 9650	5.63
69	A037	oxford	0.95	4291	0.0329	0.0887	0.5170	5 4226	10.63
70	A014	Ortec	0.35	4291	0.0266	0.0884	0.5270	2 4385	4.63
71	A031	oxford	0.75	4292	0.0329	0.0885	0.6147	3 6094	7.07
72	A034	oxford	0.60	4292	0.0329	0.0888	0.5154	3 4315	6.73
73	A062	oxford	0.65	4292	0.0329	0.0884	0.5210	3 6918	7.24
74	A192	oxford	0.35	4293	0.0329	0.0898	0.5223	1 9528	3.83
75	A020	oxford	0.55	4293	0.0329	0.0898	0.5098	3 1451	6.16

ตารางที่ จ.2 การคำนวณระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดิโคนในเขตจราจรหนาแน่น

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
1	B087	Oxford	0.50	4235	0.0313	0.0877	0.6512	2 4420	4.79
2	B093	Oxford	0.45	4382	0.0313	0.0894	0.6366	2 1298	4.17
3	B090	Oxford	0.65	4539	0.0313	0.0886	0.6335	3 0125	5.90
4	B117	Oxford	0.50	4364	0.0313	0.0901	0.6357	2.3620	4.63
5	B177	Oxford	0.50	4537	0.0313	0.0878	0.6305	2.3507	4.61
6	B118	Oxford	1.00	4232	0.0313	0.0910	0.6430	4.7685	9.35
7	B191	Oxford	0.75	4372	0.0313	0.0884	0.6299	3.6366	7.13
8	B168	Oxford	0.60	4365	0.0313	0.0890	0.6294	2.8970	5.68
9	B085	Oxford	0.50	4556	0.0313	0.0888	0.6234	2.3396	4.59
10	B023	Oxford	0.85	4320	0.0313	0.0887	0.6362	4 1185	8.07
11	B112	Oxford	0.65	4366	0.0313	0.0888	0.6189	3 1996	6.27
12	B056	Oxford	0.40	4371	0.0313	0.0887	0.6162	1 9761	3.87
13	B195	Oxford	0.75	4523	0.0313	0.0881	0.6184	3.5930	7.04
14	B153	Oxford	0.70	4391	0.0313	0.0890	0.6165	3 4278	6.72
15	B106	Oxford	0.80	4541	0.0313	0.0887	0.6150	3 8129	7.47
16	B157	Oxford	0.95	4368	0.0313	0.0892	0.6157	4 6746	9.16
17	B184	Oxford	0.70	4519	0.0313	0.0888	0.6121	3 3647	6.59
18	B039	Oxford	0.70	4375	0.0313	0.0879	0.6116	3 5157	6.89
19	B052	Oxford	0.75	4516	0.0313	0.0876	0.6077	3.6584	7.17
20	B006	Oxford	0.80	4195	0.0313	0.0881	0.6127	4.1725	8.18
21	B095	Oxford	0.75	4028	0.0313	0.0894	0.6137	4.0058	7.85
22	B111	Oxford	0.60	3981	0.0313	0.0892	0.6127	3.2567	6.38
23	B061	Oxford	0.50	4206	0.0313	0.0883	0.6036	2 6339	5.16
24	B108	Oxford	0.65	4012	0.0313	0.0897	0.6090	3 5028	6.87
25	B107	Oxford	0.50	4023	0.0313	0.0890	0.6072	2 7172	5.33
26	B066	Oxford	0.60	4193	0.0341	0.0892	0.5444	3 1969	6.27
27	B012	Oxford	0.90	4222	0.0341	0.0894	0.5421	4 7709	9.35
28	B193	Oxford	0.30	4316	0.0341	0.0893	0.5478	1 5425	3.02
29	B128	Oxford	0.30	4237	0.0341	0.0902	0.5393	1 5794	3.10
30	B104	Oxford	0.70	4020	0.0341	0.0887	0.5406	3 9401	7.72
31	B080	Oxford	0.55	4549	0.0341	0.0875	0.5308	2 8241	5.54
32	B212	Oxford	0.60	3993	0.0341	0.0895	0.5383	3 3844	6.63
33	B097	Oxford	0.75	3982	0.0341	0.0885	0.5368	4.3027	8.43
34	B109	Oxford	0.50	4032	0.0341	0.0901	0.5348	2.7938	5.48
35	B122	Oxford	0.30	4219	0.0341	0.0884	0.5309	1 6441	3.22
36	B041	Oxford	2.70	4198	0.0341	0.0893	0.5295	14 7662	28.94
37	B038	Oxford	0.50	#REF!	#REF!	#REF!	#REF!	#REF!	#REF!
38	B114	Oxford	0.45	3996	0.0341	0.0895	0.5275	2 5892	5.07
39	B032	Oxford	0.55	4398	0.0341	0.0887	0.5197	2 9447	5.77
40	B136	Oxford	0.50	4325	0.0341	0.0873	0.5182	2 7716	5.43

ตารางที่ จ.2 (ต่อ)

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
41	B126	Oxford	0.50	4327	0.0341	0.0887	0.5209	2 7128	5.32
42	B036	Oxford	0.70	4231	0.0341	0.0887	0.5259	3.8501	7.55
43	B113	Oxford	1.35	4536	0.0341	0.0884	0.5127	7 1236	13.96
44	B110	Oxford	0.95	4378	0.0341	0.0894	0.5121	5 1437	10.08
45	B105	Oxford	0.65	4335	0.0341	0.0889	0.5140	3 5600	6.98
46	B209	Oxford	0.45	4199	0.0341	0.0876	0.5127	2 5884	5.07
47	B166	Oxford	0.55	4375	0.0341	0.0807	0.5042	3 3515	6.57
48	B081	Oxford	0.35	4385	0.0341	0.0893	0.5028	1.9293	3.78
49	B071	Oxford	0.80	4392	0.0341	0.0877	0.5014	4.4970	8.81
50	B099	Oxford	0.55	4528	0.0341	0.0880	0.5034	2.9753	5.83
51	B158	Oxford	0.65	4386	0.0341	0.0886	0.5018	3.6168	7.09
52	B088	Oxford	0.50	4234	0.0341	0.0890	0.5110	2.8181	5.52
53	B115	Oxford	0.70	4222	0.0341	0.0888	0.5109	3.9637	7.77
54	B023	Oxford	0.45	4375	0.0341	0.0886	0.4992	2.5244	4.95
55	B159	Oxford	0.90	4435	0.0341	0.0882	0.5177	4 8233	9.45
56	B130	Oxford	0.50	3989	0.0341	0.0887	0.5021	3 0549	5.99
57	B074	Oxford	0.50	4615	0.0341	0.0878	0.5075	2.6383	5.17
58	B079	Oxford	0.50	4373	0.0341	0.0895	0.4450	3 1152	6.11
59	B046	Oxford	0.80	4324	0.0341	0.0882	0.4514	5 0437	9.89
60	B089	Oxford	1.45	4222	0.0341	0.0896	0.4516	9.2065	18.04
61	B119	Oxford	1.00	4364	0.0341	0.0900	0.4423	6 2475	12.25
62	B129	Oxford	0.80	4324	0.0341	0.0892	0.4482	5 0200	9.84
63	B050	Oxford	0.30	4370	0.0341	0.0661	0.4392	2 5547	5.01
64	B180	Oxford	0.25	4195	0.0341	0.0903	0.4370	1 6394	3.21
65	B103	Oxford	0.60	4381	0.0341	0.0879	0.4292	3 9387	7.72
66	B132	Oxford	0.50	4224	0.0341	0.0900	0.4404	3.2424	6.36
67	B076	Oxford	0.55	4330	0.0341	0.0886	0.4337	3.5859	7.03
68	B082	Oxford	0.35	4747	0.0341	0.0879	0.4360	2 0881	4.09
69	B174	Oxford	0.70	4622	0.0341	0.0860	0.4389	4 3546	8.54
70	B098	Oxford	0.40	4533	0.0341	0.0892	0.4264	2 5176	4.93
71	B120	Oxford	0.55	4283	0.0341	0.0940	0.4358	3 4033	6.67
72	B100	Oxford	0.50	4238	0.0341	0.0891	0.4271	3 3660	6.60
73	B140	Oxford	0.70	4397	0.0341	0.0881	0.4227	4 6360	9.09
74	B101	Oxford	0.50	4221	0.0341	0.0890	0.4317	3 3446	6.56
75	B069	Oxford	0.60	4368	0.0341	0.0902	0.4187	3 9484	7.74
76	B077	Oxford	0.30	4359	0.0341	0.0886	0.4171	2 0218	3.96
77	B133	Oxford	0.80	4361	0.0341	0.0901	0.4160	5 3128	10.41
78	B075	Oxford	0.45	4353	0.0341	0.0893	0.4148	3 0272	5.93
79	B123	Oxford	0.35	4329	0.0341	0.0879	0.4200	2.3771	4.66
80	B208	Oxford	0.35	4366	0.0341	0.0893	0.4121	2.3646	4.63
81	B092	Oxford	0.40	4371	0.0341	0.0896	0.4149	2.6700	5.23
82	B084	Oxford	1.45	4378	0.0341	0.0903	0.4132	9.6357	18.89
83	B137	Oxford	0.50	4224	0.0341	0.0884	0.4206	3.4547	6.77
84	B086	Oxford	0.40	4529	0.0341	0.0872	0.4097	2.6825	5.26

ตารางที่ ช.3 การคำนวณระดับความเสี่ยงขั้นของก๊าซเรคอนในเบดเหมืองหิน

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
1	C037	Oxford	0.85	2786	0.0307	0.0883	0.7030	5.9178	11.60
2	C142	Oxford	0.90	2845	0.0307	0.0878	0.6934	6.2557	12.26
3	C160	Oxford	0.60	2784	0.0307	0.0952	0.6999	3.8918	7.63
4	C068	Oxford	0.90	3016	0.0307	0.0879	0.7056	5.7898	11.35
5	C162	Oxford	0.65	2846	0.0307	0.0878	0.6879	4.5527	8.92
6	C172	Oxford	0.80	2756	0.0307	0.0864	0.6941	5.8249	11.42
7	C058	Oxford	0.55	2809	0.0307	0.0868	0.6888	3.9432	7.73
8	C164	Oxford	0.45	2826	0.0307	0.0885	0.6840	3.1671	6.21
9	C051	Oxford	0.70	2823	0.0307	0.0880	0.6825	4.9662	9.73
10	C053	Oxford	0.35	2774	0.0307	0.0877	0.6862	2.5221	4.94
11	C018	Oxford	0.95	2799	0.0307	0.0882	0.6840	6.7715	13.27
12	C033	Oxford	0.45	2822	0.0307	0.0883	0.6771	3.2100	6.29
13	C181	Oxford	0.60	2824	0.0307	0.0875	0.6751	4.3275	8.48
14	C003	Oxford	0.65	2847	0.0307	0.0888	0.6708	4.6139	9.04
15	C205	Oxford	0.40	2825	0.0307	0.0876	0.6710	2.8982	5.68
16	C197	Oxford	0.15	2790	0.0307	0.0871	0.6751	1.1007	2.16
17	C019	Oxford	0.70	2776	0.0307	0.0887	0.6733	5.0830	9.96
18	C013	Oxford	0.65	2795	0.0307	0.0845	0.6698	4.9473	9.70
19	C170	Oxford	0.35	2800	0.0307	0.0851	0.6697	2.6412	5.18
20	C148	Oxford	0.55	2796	0.0307	0.0846	0.6660	4.2001	8.23
21	C178	Oxford	0.70	2773	0.0307	0.0838	0.6685	5.4250	10.63
22	C149	Oxford	0.30	2810	0.0307	0.0888	0.6615	2.1869	4.29
23	C198	Oxford	0.65	2783	0.0307	0.0878	0.6609	4.8419	9.49
24	C134	Oxford	0.45	2791	0.0307	0.0875	0.6579	3.3710	6.61
25	C047	Oxford	0.70	2832	0.0307	0.0888	0.6511	5.1421	10.08
26	C131	Oxford	1.35	2880	0.0307	0.0725	0.6739	11.5424	22.62
27	C043	Oxford	0.60	2851	0.0307	0.0908	0.6478	4.3045	8.44
28	C201	Oxford	0.60	2817	0.0307	0.0879	0.6498	4.4854	8.79
29	C150	Oxford	0.50	2826	0.0307	0.0877	0.5888	4.1250	8.08
30	C063	Oxford	0.80	2793	0.0307	0.0869	0.5897	6.7297	13.19
31	C191	Oxford	0.60	2849	0.0307	0.0877	0.5823	4.9650	9.73
32	C091	Oxford	0.90	2771	0.0307	0.0877	0.5900	7.5545	14.81
33	C009	Oxford	0.55	2785	0.0307	0.0878	0.5872	4.6100	9.04
34	C139	Oxford	0.45	2785	0.0307	0.0887	0.5859	3.7428	7.34
35	C065	Oxford	0.55	2851	0.0307	0.0872	0.5700	4.6706	9.15
36	C059	Oxford	0.55	2792	0.0307	0.0887	0.5815	4.5938	9.00
37	C173	Oxford	0.35	2768	0.0307	0.0886	0.5824	2.9477	5.78
38	C017	Oxford	0.70	2769	0.0307	0.0874	0.5808	5.9940	11.75

ตารางที่ จ.4 การคำนวณระดับความเข้มข้นของก๊าซเรดอนในเขตชายทะเล

ลำดับ	Detector	Charcoal Number	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
1	Ortec	D078	0.70	4212	0.0240	0.0888	0.6504	4.4271	8.41
2	Ortec	D022	0.60	4217	0.0240	0.0910	0.6470	3.7183	7.06
3	Ortec	D060	0.65	4230	0.0240	0.0908	0.6426	4.0506	7.70
4	Ortec	D055	0.60	4235	0.0240	0.0888	0.6407	3.8293	7.28
5	Ortec	D151	0.35	4263	0.0240	0.0888	0.6345	2.2428	4.26
6	Ortec	D001	0.35	4221	0.0240	0.0908	0.6386	2.1997	4.18
7	Ortec	D042	0.30	4178	0.0240	0.0912	0.6408	1.8903	3.59
8	Ortec	D182	0.45	4212	0.0240	0.0900	0.6365	2.8686	5.45
9	Ortec	D073	0.40	4217	0.0240	0.0898	0.6345	2.5617	4.87
10	Ortec	D008	0.35	4261	0.0240	0.0912	0.6265	2.2116	4.20
11	Ortec	D186	0.45	4217	0.0240	0.0914	0.6313	2.8472	5.41
12	Ortec	D190	0.50	4251	0.0240	0.0896	0.6245	3.2352	6.15
13	Ortec	D102	0.35	4259	0.0240	0.0919	0.6217	2.2131	4.20
14	Ortec	D035	0.50	4252	0.0240	0.0904	0.6210	3.2214	6.12
15	Ortec	D211	0.75	4256	0.0240	0.0899	0.6190	1.8734	9.26
16	Ortec	D048	0.45	4170	0.0240	0.0914	0.6263	2.8998	5.51
17	Ortec	D141	0.50	4176	0.0240	0.0906	0.6247	3.2541	6.18
18	Ortec	D121	0.50	4212	0.0240	0.0901	0.6201	3.2691	6.21
19	Ortec	D020	0.50	4256	0.0240	0.0918	0.6120	3.2187	6.12
20	Ortec	D015	0.55	4229	0.0240	0.0903	0.6142	3.6078	6.85
21	Ortec	D146	0.30	4254	0.0240	0.0898	0.6094	1.9833	3.77
22	Ortec	D204	0.35	4260	0.0240	0.0902	0.6081	2.3108	4.39
23	Ortec	D196	0.70	4180	0.0240	0.0884	0.6138	4.7495	9.02
24	Ortec	D016	0.30	4215	0.0240	0.0941	0.6096	1.9090	3.63
25	Ortec	D125	0.75	4173	0.0240	0.0900	0.6113	5.0265	9.55
26	Ortec	D176	0.60	4238	0.0240	0.0901	0.6037	4.0033	7.61
27	Ortec	D189	0.60	4259	0.0240	0.0909	0.5987	3.9827	7.57
28	Ortec	D024	0.40	4225	0.0240	0.0904	0.6018	2.6764	5.09
29	Ortec	D206	0.50	4219	0.0240	0.0914	0.6009	3.3195	6.31
30	Ortec	D207	0.45	4245	0.0240	0.0919	0.5959	2.9793	5.66
31	Ortec	D141	0.65	4257	0.0240	0.0900	0.5481	4.7641	9.05
32	Ortec	D202	0.35	4229	0.0240	0.0911	0.5505	2.5380	4.82
33	Ortec	D014	0.70	4238	0.0240	0.0900	0.5480	5.1516	9.79
34	Ortec	D171	0.75	4260	0.0240	0.0899	0.5433	5.5490	10.54
35	Ortec	D165	0.25	4255	0.0240	0.0907	0.5428	1.8372	3.49
36	Ortec	D163	0.50	4266	0.0240	0.0890	0.5401	3.7539	7.13
37	Ortec	D188	0.45	4263	0.0240	0.0900	0.5388	3.3507	6.37
38	Ortec	D044	0.40	4249	0.0240	0.0896	0.5396	2.9957	5.69
39	Ortec	D187	0.50	4239	0.0240	0.0885	0.5394	3.8006	7.22
40	Ortec	D117	0.30	4237	0.0240	0.0898	0.5384	2.2547	4.28

ตารางที่ 4.4 (ต่อ)

ลำดับ	Detector	Charcoal	Net Count	Ts	EFF	CF	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon
Number				(min)	(count/pci)	(liter/min)		(Bq/m <sup>3</sup> )	Concentration
41	Ortec	D155	0.70	4178	0.0240	0.0904	0.5418	5 2628	10.00
42	Ortec	D152	0.75	4179	0.0240	0.0911	0.5403	5 6073	10.65
43	Ortec	D027	0.50	4249	0.0240	0.0900	0.5327	3 7784	7.18
44	Ortec	D070	0.55	4244	0.0240	0.0893	0.5315	4 2012	7.98
45	Ortec	D145	0.55	4210	0.0240	0.0894	0.5345	4 2062	7.99
46	Ortec	D004	0.55	4254	0.0240	0.0903	0.5276	4 1765	7.94
47	Ortec	D161	0.40	4226	0.0240	0.0890	0.5295	3 0897	5.87
48	Ortec	D169	0.30	4224	0.0240	0.0888	0.5283	2.3291	4.43
49	Ortec	D025	0.25	4224	0.0240	0.0905	0.5271	4 19094	3.63
50	Ortec	D034	0.50	4217	0.0240	0.0903	0.5260	3.8390	7.29
51	Oxford	D079	0.70	4247	0.0356	0.0881	0.6486	2.9952	5.87
52	Oxford	D212	0.55	4312	0.0356	0.0888	0.6495	2.2967	4.50
53	Oxford	D080	0.90	4229	0.0356	0.0883	0.6379	3.9260	7.69
54	Oxford	D126	0.85	4300	0.0356	0.0885	0.6374	3.6424	7.14
55	Oxford	D100	1.00	4244	0.0356	0.0888	0.6259	4.4062	8.64
56	Oxford	D133	1.25	4314	0.0356	0.0879	0.6294	5.4389	10.66
57	Oxford	D098	0.75	4232	0.0356	0.0885	0.6225	3.3425	6.55
58	Oxford	D158	1.50	4301	0.0356	0.0879	0.6208	6 6400	13.01
59	Oxford	D084	0.85	4243	0.0356	0.0885	0.6114	3.8483	7.54
60	Oxford	D208	0.80	4315	0.0356	0.0900	0.6163	3.4719	6.80
61	Oxford	D093	1.00	4306	0.0356	0.0916	0.5476	4.8123	9.43
62	Ortec	D117	0.35	4321	0.0301	0.0896	0.6601	1.6815	3.19
63	Ortec	D191	0.80	4309	0.0301	0.0880	0.6611	3.9183	7.44
64	Ortec	D129	0.50	4329	0.0301	0.0892	0.6560	2.4229	4.60
65	Ortec	D154	0.65	4232	0.0301	0.0908	0.6461	3.2160	6.11
66	Ortec	D140	0.70	4245	0.0301	0.0918	0.6419	3.4349	6.53
67	Ortec	D101	0.80	4318	0.0301	0.0904	0.6473	3.8884	7.39
68	Ortec	D074	0.50	4238	0.0301	0.0899	0.6348	2.5377	4.82
69	Ortec	D104	0.30	4239	0.0301	0.0876	0.6330	1.5666	2.98
70	Ortec	D032	0.50	4310	0.0301	0.0887	0.6381	2.5155	4.78
71	Ortec	D138	0.55	4231	0.0301	0.0929	0.6278	2.7374	5.20
72	Ortec	D087	0.50	4241	0.0301	0.0913	0.6226	2.5453	4.84
73	Ortec	D046	0.75	4229	0.0301	0.0873	0.6215	4.0145	7.63
74	Ortec	D069	0.85	4240	0.0301	0.0896	0.6165	4.4537	8.46
75	Ortec	D083	0.35	4246	0.0301	0.0880	0.6144	1.8726	3.56
76	Ortec	D122	0.40	4305	0.0301	0.0886	0.5507	2.3382	4.44
77	Ortec	D076	0.60	4318	0.0301	0.0896	0.5466	3.4848	6.62
78	Ortec	D119	0.50	4232	0.0301	0.0893	0.5412	3.0004	5.70

ตารางที่ จ.5 การคำนวณรัฐต้าความเข้มข้นของก๊าซเรดกันในเขตถูกสาหกรรม

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon Concentration
	Number								
1	E036	Oxford	0.90	4327	0.0356	0.0873	0.6370	3.8842	7.61
2	E066	Oxford	0.70	4289	0.0356	0.0878	0.6374	3.0298	5.94
3	E107	Oxford	1.30	4371	0.0356	0.0861	0.6298	5.6991	11.17
4	E118	Oxford	1.00	4350	0.0356	0.0871	0.6281	4.3641	8.55
5	E123	Oxford	0.70	4256	0.0356	0.0874	0.6343	3.0832	6.04
6	E105	Oxford	1.25	4272	0.0356	0.0880	0.6308	5.4778	10.74
7	E103	Oxford	0.85	4259	0.0356	0.0872	0.6305	3.7727	7.39
8	E092	Oxford	1.05	4260	0.0356	0.0882	0.6271	4.6307	9.08
9	E041	Oxford	0.85	4367	0.0356	0.0867	0.6146	3.7954	7.44
10	E090	Oxford	0.95	4361	0.0356	0.0875	0.6140	4.2115	8.25
11	E111	Oxford	0.95	4335	0.0356	0.0893	0.6132	4.1599	8.15
12	E109	Oxford	1.05	4240	0.0356	0.0896	0.6196	4.6324	9.08
13	E174	Oxford	0.65	4273	0.0356	0.0891	0.6118	2.9009	5.69
14	E039	Oxford	1.05	4318	0.0356	0.0873	0.6055	4.7766	9.36
15	E132	Oxford	1.20	4243	0.0356	0.0879	0.6109	5.4700	10.72
16	E114	Oxford	0.85	4242	0.0356	0.0891	0.6096	3.8320	7.51
17	E038	Oxford	1.55	4352	0.0356	0.0883	0.5927	7.0742	13.87
18	E088	Oxford	0.75	4364	0.0356	0.0864	0.5402	3.8236	7.49
19	E023	Oxford	0.60	4369	0.0356	0.0870	0.5150	3.1832	6.24
20	E192	Oxford	0.80	4367	0.0356	0.0875	0.5386	4.0396	7.92
21	E021	Oxford	1.25	4356	0.0356	0.0868	0.5379	6.3887	12.52
22	E203	Oxford	0.95	4334	0.0356	0.0865	0.5376	4.8850	9.57
23	E010	Oxford	0.75	4371	0.0356	0.0879	0.5338	3.7990	7.45
24	E153	Oxford	0.90	4343	0.0356	0.0882	0.5350	4.5639	8.95
25	E127	Oxford	0.65	4291	0.0356	0.0874	0.5378	3.3476	6.56
26	E045	Oxford	0.75	4307	0.0356	0.0872	0.5354	3.8729	7.59
27	E183	Oxford	0.60	4284	0.0356	0.0902	0.5358	3.0119	5.90
28	E199	Oxford	0.90	4281	0.0356	0.0900	0.5346	4.5421	8.90
29	E012	Oxford	0.55	4294	0.0356	0.0926	0.5308	2.7082	5.31
30	E116	Oxford	1.20	4351	0.0356	0.0917	0.5248	5.9526	11.67
31	E026	Oxford	0.35	4352	0.0356	0.0893	0.5231	1.7896	3.51
32	E052	Oxford	0.95	4286	0.0356	0.0870	0.5273	5.0178	9.83
33	E097	Oxford	0.70	4303	0.0356	0.0855	0.5246	3.7679	7.38
34	E071	Oxford	0.70	4323	0.0356	0.0878	0.5217	3.6716	7.20
35	E072	Oxford	0.40	4361	0.0356	0.0872	0.5166	2.1130	4.14
36	E209	Ortec	0.95	4257	0.0301	0.0862	0.6517	4.8796	9.27
37	E143	Ortec	0.55	4352	0.0301	0.0872	0.6392	2.7847	5.29
38	E195	Ortec	0.70	4333	0.0301	0.0878	0.6349	3.5582	6.76
39	E085	Ortec	0.45	4311	0.0301	0.0862	0.6358	2.3385	4.44
40	E166	Ortec	0.70	4241	0.0301	0.0754	0.6412	4.1931	7.97

## ตารางที่ ๑.๕ ( ต่อ )

ลำดับ	Charcoal	Detector	Net Count	Ts (min)	EFF (count/pci)	CF (liter/min)	DF	Rn (Bq/m <sup>3</sup> )	Radon
									Concentration
41	E106	Ortec	0.40	4349	0.0301	0.0871	0.6233	2 0793	3.95
42	E108	Ortec	0.40	4270	0.0301	0.0867	0.6293	2 1084	4.01
43	E049	Ortec	0.70	4292	0.0301	0.0875	0.6297	3 6354	6.91
44	E130	Ortec	1.00	4268	0.0301	0.0875	0.6217	5 2873	10.05
45	E120	Ortec	0.65	4245	0.0301	0.0885	0.6223	3 4141	6.49
46	E082	Ortec	0.55	4239	0.0301	0.0864	0.6197	2 9752	5.65
47	E075	Ortec	1.20	4254	0.0301	0.0893	0.6148	6.3087	11.99
48	E213	Ortec	0.80	4308	0.0301	0.0883	0.6066	4 2559	8.09
49	E086	Ortec	0.70	4256	0.0301	0.0869	0.6066	3.8328	7.28
50	E081	Ortec	0.55	4295	0.0301	0.0881	0.6053	2 9479	5.60
51	E006	Ortec	0.65	4305	0.0301	0.0867	0.5990	3.5720	6.79
52	E179	Ortec	0.60	4331	0.0301	0.0867	0.5950	3.2994	6.27
53	E175	Ortec	0.60	4300	0.0301	0.0879	0.5480	3.5569	6.76
54	E040	Ortec	0.70	4282	0.0301	0.0893	0.5474	4.1047	7.80
55	E168	Ortec	0.55	4326	0.0301	0.0872	0.5424	3.3016	6.27
56	E061	Ortec	0.45	4325	0.0301	0.0869	0.5410	2.7176	5.16
57	E056	Ortec	0.95	4313	0.0301	0.0871	0.5379	5.7297	10.89
58	E113	Ortec	0.20	4320	0.0301	0.0878	0.5387	1 2020	2.28
59	E095	Ortec	0.40	4369	0.0301	0.0869	0.5326	2 4299	4.62
60	E177	Ortec	0.45	4346	0.0301	0.0870	0.5334	2.7387	5.20
61	E124	Ortec	0.50	4289	0.0301	0.0920	0.5369	2.8978	5.51
62	E115	Ortec	0.45	4290	0.0301	0.0871	0.5373	2.7509	5.23
63	E028	Ortec	0.25	4311	0.0301	0.0871	0.5283	1 5468	2.94
64	E184	Ortec	0.55	4330	0.0301	0.0877	0.5253	3.3859	6.43
65	E062	Ortec	0.50	4324	0.0301	0.0870	0.5247	3 1106	5.91
66	E031	Ortec	0.55	4290	0.0301	0.0883	0.5256	3 3925	6.45
67	E193	Ortec	0.40	4360	0.0301	0.0872	0.5182	2.4939	4.74
68	E128	Ortec	0.55	4340	0.0301	0.0879	0.5182	3.4176	6.49

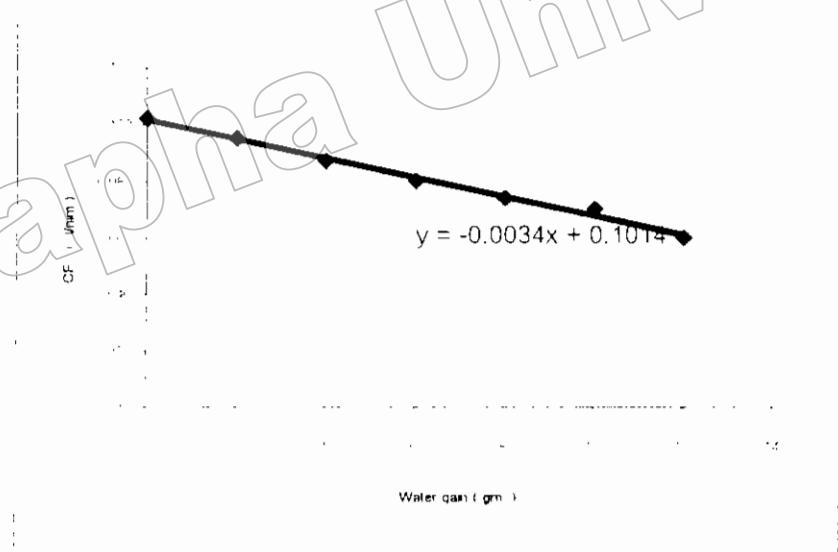
มหาวิทยาลัยบูรพา  
Burapha University

ภาคผนวก ๙

ปริมาณความชื้นกับค่าแฟกเตอร์ในการดูดเก็บอากาศในสภาพความชื้นต่าง ๆ

ตารางที่ ณ.1 ประเมณความชื้นกับค่าแฟกเตอร์ในการดูดเก็บอากาศในสภาวะความชื้นต่าง ๆ

Water Gain	CF
0	0.102
2	0.095
4	0.087
6	0.080
8	0.074
10	0.070
12	0.066



กราฟที่ ณ.1 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างประเมณความชื้นกับค่าแฟกเตอร์ในการดูดเก็บอากาศในสภาวะความชื้นต่าง ๆ

ภาคผนวกฯ  
การหาจำนวนวัน

ตารางที่ ช.1 แสดงจำนวนนับวัน นับตั้งแต่ มกราคม พ.ศ. 2532

ปี พ.ศ.	จำนวน(วัน)	ปี พ.ศ.	จำนวน(วัน)
2532	0	2538	2191
2533	365	*2539	2556
2534	730	2540	2922
*2535	1095	2541	3287
2536	1461	2542	3652
2537	1826		

\* ปีอธิกสุรทิน

ตารางที่ ช.2 แสดงจำนวนวันเริ่มต้นของแต่ละเดือนใน 1 ปี

เดือน	ปีชิกสุรทิน	ปีอธิกสุรทิน
มกราคม	0	0
กุมภาพันธ์	31	31
มีนาคม	59	60
เมษายน	90	91
พฤษภาคม	120	121
มิถุนายน	151	152
กรกฎาคม	181	182
สิงหาคม	212	213
กันยายน	243	244
ตุลาคม	273	274
พฤจิกายน	304	305
ธันวาคม	334	335

ภาคผนวก ๔

**GAMMA LINES : LISTING BY ENERGY**

ตารางที่ ๗.1 GAMMA LINES : LISTING BY ENERGY <sup>4</sup>

Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
13.60	Pu-239	4.40	97.43	Gd-153	27.60
13.85	Ba-140	1.20	98.44	Pu-239	0.59
14.41	Co-57	9.54	100.10	Ta-182	14.10
22.16	Cd-109	86.00	103.18	Gd-153	19.60
24.94	Cd-109	17.00	103.18	Sm-153	28.30
26.35	Am-241	2.40	105.31	Eu-155	20.50
27.40	Sb-125	61.92	106.12	Np-239	22.86
29.97	Ba-140	10.73	112.95	Lu-177	6.40
31.00	Sb-125	12.89	121.12	Se-75	17.32
31.82	Cs-137	1.96	121.78	Eu-152	28.32
32.19	Cs-137	3.61	122.06	Co-57	85.59
35.50	Sb-125	4.28	123.14	Eu-154	40.50
36.40	Cs-137	1.31	123.80	Ba-131	29.05
42.80	Eu-154	28.47	129.30	Pu-239	0.64
46.52	Pb-210	4.05	133.02	Hf-181	41.00
49.41	Np-239	0.10	133.54	Ce-144	10.80
51.62	Pu-239	0.27	134.25	W-187	8.56
59.54	Am-241	35.90	136.00	Se-75	58.98
59.54	U-237	33.48	136.25	Hf-181	6.90
60.01	Eu-155	1.14	136.48	Co-57	10.61
63.29	Th-23	43.83	140.51	Tc-99m	88.90
67.75	Ta-182	42.30	142.65	Fe-59	1.02
67.88	Np-239	0.90	143.21	Np-237	0.42
72.00	W-187	10.77	143.76	U-235	10.93
79.62	Xe-133	0.60	145.44	Ce-141	48.44
80.11	Ce-144	1.60	151.17	Kr-85m	75.08
80.18	I-131	2.62	158.20	Xe-135	0.29
81.00	Ba-133	32.92	162.64	Ba-140	6.21
81.00	Xe-133	37.00	163.33	U-235	5.00
86.50	Np-237	12.60	163.93	Xe-131m	1.96
86.54	Eu-155	30.80	164.10	Ba-139	22.05
86.79	Tb-160	13.20	165.85	Ce-139	79.95
88.03	Cd-109	3.61	172.62	Sb-125	0.18
91.10	Nd-147	27.90	176.33	Sb-125	6.79
92.38	Th-234	2.73	176.56	Cs-136	13.59
92.80	Th-234	2.69	181.06	Mo-99	6.52
94.67	Pu-239	0.37	185.72	U-235	7.50
97.43	Sm-153	0.73	186.21	Ra-226	3.28

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
192.35	Fe-59	3.08	302.85	Ba-133	18.71
196.32	Kr-88	26.30	304.84	Ba-140	4.30
205.31	U-235	5.03	304.86	Kr-85m	13.70
208.01	U-237	21.67	312.40	K-42	0.18
208.36	Lu-177	11.00	314.20	Pb-214	0.79
209.75	Np-239	32.70	319.41	Nd-147	1.95
216.09	Ba-131	19.90	320.08	Cr-51	9.83
220.90	Kr-89	20.40	328.77	La-140	20.50
228.16	Te-132	88.20	329.43	Eu-152	0.15
228.18	Np-239	10.79	333.03	Au-196	22.85
233.18	Xe-133m	10.30	334.31	Np-239	2.04
234.68	Zr-95	0.20	338.40	Ac-228	11.40
236.00	Th-227	11.05	340.57	Cs-136	48.55
238.63	Pb-212	44.60	344.28	Eu-152	22.67
240.98	Ra-224	3.95	345.95	Hf-181	12.00
241.98	Pb-214	9.00	351.92	Pb-214	38.90
244.70	Eu-152	7.51	355.73	Au-196	86.90
248.04	Eu-154	6.59	356.01	Ba-133	62.58
249.44	Ba-131	2.80	358.39	Xe-135	0.22
249.79	Xe-135	89.90	361.85	I-135	0.19
252.45	Eu-154	0.10	362.23	Kr-88	2.28
255.06	Sn-113	1.82	363.50	Kr-88	0.49
256.25	Th-227	6.71	363.93	Cs-138	0.24
258.41	Xe-138	31.50	364.48	I-131	81.24
258.79	Pb-214	0.55	365.29	Cs-138	0.19
264.66	Se-755	9.10	367.79	Eu-152	0.87
273.70	Bi-214	0.18	373.25	Ba-131	13.30
274.53	Pb-214	0.33	375.05	Pu-239	0.16
276.40	Ba-133	7.32	380.44	Sb-125	1.52
277.60	Np-239	14.20	383.85	Ba-133	8.89
279.19	Hg-203	81.55	387.00	Bi-214	0.37
279.54	Se-75	25.18	389.10	Bi-214	0.41
282.52	Yb-175	3.10	391.69	Sn-113	64.16
284.29	I-131	6.06	396.32	Yb-175	6.50
293.26	Ce-143	42.00	400.66	Se-75	11.56
295.21	Pb-214	19.70	402.58	Kr-87	49.60
295.94	Eu-152	0.45	405.74	Bi-214	0.17
298.57	Tb-160	26.90	407.99	Xe-135	0.36
300.09	Pb-212	3.41	411.12	Eu-152	2.27

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
411.80	Au-198	95.51	533.69	Pb-214	0.19
413.71	Pu-239	0.15	537.32	Ba-140	24.39
414.70	Sb-126	83.3	546.94	Cs-138	10.76
416.05	Eu-152	0.11	551.52	W-187	4.92
426.50	Bi-214	0.11	554.32	Br-82	70.60
427.89	Sb-125	29.44	555.61	Y-91m	56.10
433.95	Ag-108m	90.70	557.04	Ru-103	0.83
434.56	Xe-138	20.30	559.10	As-76	45.00
439.90	Nd-147	1.20	563.23	Cs-134	8.38
443.98	Eu-152	3.12	563.23	As-76	1.20
454.77	Bi-214	0.32	564.00	Sb-122	71.20
462.10	Pb-214	0.17	564.02	Eu-152	0.49
462.79	Cs-138	30.70	566.42	Eu-152	0.13
463.38	Sb-125	10.45	569.32	Cs-134	15.43
469.69	Bi-214	0.13	569.67	Bi-207	97.80
474.38	Bi-214	0.12	580.15	Pb-214	0.37
477.59	Be-7	1.03	583.19	Tl-208	85.77
479.57	W-187	21.13	585.80	Kr-89	16.90
480.42	Pb-214	0.34	586.29	Eu-152	0.46
482.16	Hf-181	83.00	591.74	Eu-154	4.84
487.03	La-140	45.50	595.36	I-134	11.16
487.08	Pb-214	0.44	600.56	Sb-125	17.78
488.66	Eu-152	0.42	602.73	Sb-124	97.80
496.28	Ba-131	43.78	604.70	Cs-134	97.56
497.08	Ru-103	89.50	606.64	Sb-125	5.02
497.50	Kr-89	6.80	608.19	Xe-135	2.87
503.39	Eu-152	0.16	609.31	Bi-214	41.70
510.57	I-133	1.84	610.33	Ru-103	3.64
511.00	Co-56	18.60	616.20	Ru-106	0.70
511.00	Cu-64	37.10	618.28	W-187	6.67
511.00	Na-22	90.00	619.07	Br-82	4.31
511.00	Y-88	0.40	621.79	I-134	10.59
511.00	Zn-65	2.83	621.84	Ru-106	9.81
511.85	Ru-106	20.60	635.90	Sb-125	1.72
513.99	Kr-85	0.43	636.97	I-131	7.27
513.99	Sr-85	98.30	645.86	Sb-124	1.3
526.56	Xe-135m	80.51	652.30	Sr-91	1.2
529.89	I-133	87.30	652.90	Sr-91	1.2
531.02	Nd-147	13.09	653.00	Sr-91	1.2

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

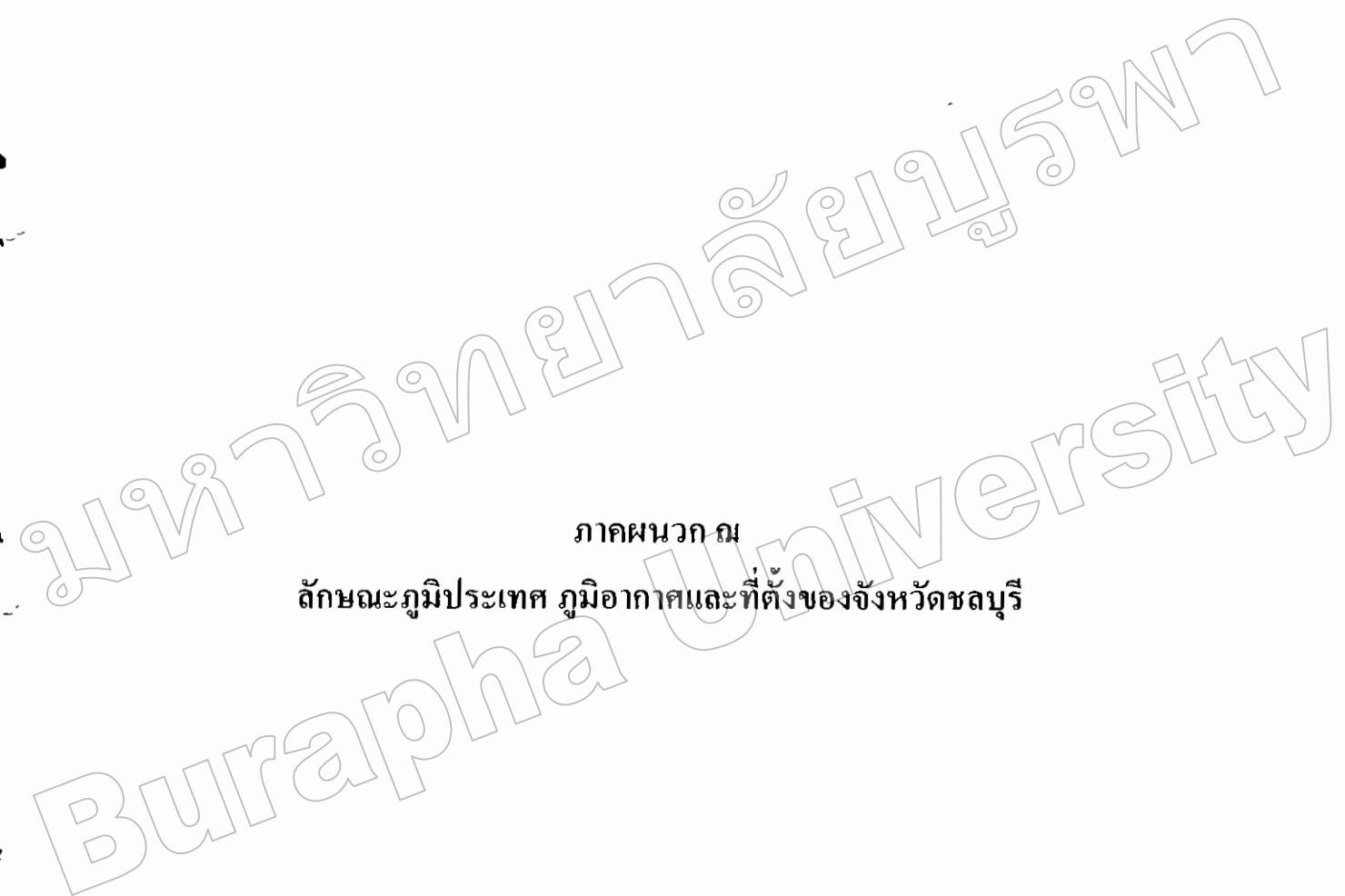
Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
656.48	Eu-152	0.15	776.49	Br-82	83.40
657.05	As-76	6.17	777.88	Mo-99	4.62
657.71	Rb-89	10.10	778.91	Eu-152	12.96
657.76	Ag-110m	94.64	785.46	Bi-212	1.26
661.66	Cs-137	85.21	785.91	Pb-214	1.10
665.45	Bi-214	1.25	786.10	Bi-214	0.32
666.31	Sb-126	99.60	793.75	Te-131m	13.82
667.69	I-132	98.70	795.85	Cs-134	85.44
671.15	Eu-152	0.23	801.93	Cs-134	8.73
675.89	Au-198	0.80	810.77	Co-58	99.45
685.74	W-187	26.39	815.80	La-140	23.50
685.90	Nd-147	0.81	818.50	Cs-136	99.70
692.60	Sb-122	3.90	834.83	Mn-54	99.98
695.00	Sb-126	99.60	834.83	Kr-88	13.10
696.49	Ce-144	1.48	839.03	Pb-214	0.59
697.00	Sb-126	29.00	845.44	Kr-87	7.34
697.49	Pr-144	1.48	846.70	Co-56	99.93
698.33	Br-82	27.90	846.75	Mn-56	98.87
702.63	Nb-94	100.00	847.02	I-134	95.41
703.11	Bi-214	0.47	852.21	Te-131m	20.57
715.76	Eu-154	0.18	856.70	Sb-126	17.60
719.86	Bi-214	0.41	860.56	Tl-208	12.00
720.50	Sb-126	53.80	863.96	Co-58	0.68
722.79	Sb-124	10.76	871.10	Nb-94	100.00
722.89	I-131	1.80	873.19	Eu-154	11.50
722.95	Ag-108m	91.50	875.37	I-133	4.40
723.30	Eu-154	19.70	879.36	Tb-160	29.50
724.20	Zr-95	44.10	884.09	I-134	64.88
727.17	Bi-212	7.56	884.69	Ag-110m	72.68
739.50	Mo-99	13.00	889.26	Sc-46	99.98
749.80	Sr-91	23.60	898.02	Y-88	9.50
752.84	Bi-214	0.13	904.27	Kr-89	7.30
756.73	Zr-95	54.50	911.07	Ac-228	27.70
763.94	Ag-110m	22.2	925.24	La-140	7.09
765.79	Nb-95	99.79	937.49	Ag-110m	34.36
768.36	Bi-214	5.04	954.55	I-132	18.10
772.60	I-132	76.20	964.13	Eu-152	14.62
772.91	W-187	3.98	966.16	Tb-160	25.00
773.67	Te-131m	38.06	969.11	Ac-228	16.60

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
989.03	Sb-126	6.80	1260.41	I-135	28.60
996.32	Eu-154	10.30	1274.45	Eu-154	35.50
1001.03	Pa-234m	0.59	1274.51	Na-22	99.95
1004.76	Eu-154	17.89	1291.60	Fe-59	43.20
1009.78	Cs-138	29.80	1293.64	Ar-41	90.16
1024.30	Sr-91	33.40	1298.33	I-133	2.27
1031.88	Rb-89	59.00	1317.47	Br-82	26.90
1037.80	Co-56	14.09	1318.00	Fe-59	Pair peak
1043.97	Br-82	27.40	1332.50	Co-60	99.98
1048.07	Cs-136	79.72	1345.77	Cu-64	0.48
1050.47	Ru-106	1.73	1368.53	Na-24	99.99
1063.62	Bi-207	74.91	1377.82	Bi-24	45.06
1072.55	I-134	14.98	1384.30	Ag-110m	24.28
1076.70	Rb-86	8.78	1408.01	Eu-152	20.85
1087.66	Au-198	0.16	1420.50	Ba-139	0.30
1099.25	Fe-59	56.50	1435.86	Cs-138	76.30
1112.12	Eu-152	13.56	1457.56	I-135	8.60
1115.52	Zn-65	50.74	1460.75	K-40	10.70
1120.29	Bi-214	15.70	1472.76	Kr-89	7.00
1120.52	Sc-469	9.99	1489.15	Ce-144	0.30
1121.28	Ta-182	35.00	1524.00	K-42	17.90
1128.00	Ru-106	0.40	1529.77	Kr-88	11.10
1131.51	I-135	22.50	1573.73	Nb-94	0.15
1140.20	Sb-122	0.57	1596.48	Eu-154	1.67
1167.94	Cs-134	1.81	1596.49	La-140	95.49
1173.24	Co-60	99.90	1642.40	Cl-38	32.80
1177.94	Tb-160	15.20	1674.73	Co-58	0.52
1189.05	Ta-182	16.30	1678.03	I-135	9.50
1212.92	As-76	1.44	1690.98	Sb-124	47.30
1216.08	As-76	3.42	1740.52	Kr-87	2.04
1221.42	Ta-182	27.10	1764.49	Bi-214	17.00
1228.52	As-76	1.22	1768.26	Xe-138	16.70
1230.90	Ta-182	11.50	1770.23	Bi-207	6.85
1235.34	Cs-136	19.78	1771.40	Co-56	15.51
1236.56	I-133	1.44	1791.20	I-135	7.70
1238.11	Bi-214	5.94	1810.72	Mn-56	27.19
1238.30	Co-56	66.95	1836.01	Y-88	99.35
1248.10	Rb-89	43.00	2004.75	Xe-138	12.30
1257.00	Sb-122	0.77	2015.82	Xe-138	5.35

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays	Energy (keV)	Nuclide	Intensity /100 decays
2090.94	Sb-124	5.58	2323.10	Sb-124	0.24
2113.05	Mn-56	14.34	2392.11	Kr-88	35.00
2167.50	Cl-38	44.00	2554.80	Kr-87	9.23
2185.70	Ce-144	0.77	2558.10	Kr-87	3.92
2195.84	Kr-88	13.30	2570.14	Rb-89	10.00
2196.00	Rb-89	13.60	2598.50	Co-56	16.74
2204.22	Bi-214	4.98	2614.53	Tl-208	99.79
2218.00	Cs-138	15.20	2753.90	Na-24	99.84



## ลักษณะภูมิประเทศและภูมิอากาศ ของจังหวัดชลบุรี

### ลักษณะภูมิประเทศ

ตอนบนของจังหวัดเป็นที่ราบลุ่ม ตรงกับกลางของจังหวัดมีพื้นที่ที่เป็นภูเขา มีลักษณะเป็นแนวขวางจากทิศตะวันตกเฉียงเหนือไปยังทิศตะวันตกเฉียงใต้ โดยเขตที่มีความสูงจากน้ำทะเลตั้งแต่ 200 เมตรขึ้นไปอยู่ทางด้านตะวันออกของจังหวัด ทิศตะวันตกเป็นที่ราบตามชายฝั่งทะเลมีภูเขาระลึกๆ สลับบางตอน ห่างจากชายฝั่งทะเลออกไปประมาณ 10 กิโลเมตร มีพื้นที่เป็นภูเขาหินอ่อนใหญ่ประมาณ 46 เกาะ

### ลักษณะภูมิอากาศ

โดยทั่วไปฤดูร้อนไม่ร้อนจัด ฤดูหนาวอากาศไม่แห้งแล้งมาก มีฝนตกชุกสลับแห้งแล้ง บริเวณใกล้ภูเขามีฝนค่อนข้างกว่าบริเวณใกล้ทะเล ลักษณะภูมิอากาศเป็นแบบมรสุมเมืองร้อน แบ่งฤดูออกเป็น 3 ฤดู ฤดูหนาว อุ่นในช่วงอิทธิพลของลมมรสุมตะวันออกเฉียงเหนือ มีอากาศแห้งแล้งและหนาวเย็น ฤดูร้อน เป็นฤดูเปลี่ยนมรสุมครึ่งแรกจะมีอากาศร้อนจัดในเดือนเมษายนและฤดูฝน อุ่นในช่วงอิทธิพลของลมมรสุมตะวันตกเฉียงใต้



ภาพที่ ณ.1 แสดงที่ดังของจังหวัดชลบุรี

ภาควิชานโยบาย  
ระดับน้ำยสำคัญ

### ระดับนัยสำคัญ ( Level of significance )

การวิจัยบางเรื่องอาจกำหนดระดับนัยสำคัญไว้ค่อนข้างต่ำมากถึง 0.001 ซึ่งค่าพีนี้จะแสดงถึงพื้นที่ที่หรือขอบเขตของความคลาดเคลื่อนที่ยอมให้เกิดขึ้น พื้นที่ดังกล่าวมีชื่อเรียกเฉพาะว่า เขตวิกฤต ( Critical region ) หรือเขตปฏิเสธ ( Rejection region ) ในทดสอบสมมติฐาน ถ้าค่าสถิติที่คำนวณได้ตกอยู่ในเขตวิกฤตก็จะสรุปผลได้ว่าปฏิเสธสมมติฐาน แต่ถ้าสถิติที่คำนวณได้ไม่ตกอยู่ในเขตวิกฤต แต่ตกอยู่ในเขตยอมรับ ( Acceptance region ) ก็จะยอมรับสมมติฐาน

ค่าพี ( P-value ) คือระดับนัยสำคัญที่น้อยที่สุดที่สามารถจะปฏิเสธสมมติฐานหลักได้ ค่าพีนี้เป็นค่าที่นิยนใช้กันโดยทั่วไปในการปัจจุบันในการสรุปผลข้อมูลเพื่อการอ้างอิงต่าง ๆ ในทางสถิติเพื่อเพิ่มระดับความเชื่อมั่นให้กับผู้ประมวลผล เนื่องจากปัจจุบันในการทำการทดสอบสมมติฐาน คือ การสรุปผลจากค่าสถิติที่คำนวณได้จากตัวอย่างซึ่งมาจากการข้อมูล

### ประวัติย่อของผู้วิจัย

ชื่อ-นามสกุล นางเฉลิมศักดิ์ จ้อเจริญ  
เกิดวันที่ 24 พฤษภาคม 2520  
สถานที่เกิด อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี  
ที่อยู่ปัจจุบัน 3/12-3/14 ถ.สุรศักดิ์ 3 ค.ศรีราชา  
อ.ศรีราชา จ.ชลบุรี 20110

#### ประวัติการศึกษา

ประถมศึกษา โรงเรียนคาราสมุทร ศรีราชา  
มัธยมศึกษา โรงเรียนคาราสมุทร ศรีราชา