



การอภิปรายผลการวิจัย

ในการสร้างรูปเปรียบเทียบ จากค่าความหนาแน่นของสารและปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ จากสารตัวอย่างหลายชนิด ได้รูปความสัมพันธ์เป็นเส้นตรงตามสมการรีเกรสชัน ที่คำนวณได้ และโคหทดลองใช้สมการรีเกรสชันนี้ในการหาความหนาแน่นของสารโดยวิธีนิวเคลียร์ ตลอดจนออกแบบเครื่องมือตรวจความหนาแน่นของสารให้มีรูปร่างกระทัดรัด และปลอดภัยจากรังสี ตามรายละเอียดซึ่งแยกกล่าวเป็นข้อ ๆ ดังนี้

4.1 การหาความสัมพันธ์ของข้อมูล

ในการสร้างรูปเปรียบเทียบ เพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่ใช้ในการวิจัยกับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ โดยใช้ผลที่ได้จากตารางที่ 3.5 3.7 และ 3.8 นั้น ชั้นแรกจะต้องพิจารณาข้อมูล (Calibration data) เสียก่อนว่ารูปเปรียบเทียบควรจะเป็นเส้นตรง หรือเส้นโค้ง โดยใช้วิธีทางสถิติ ซึ่งมีวิธีทำดังนี้

กำหนดข้อมูลชั้นใหม่โดยใช้ค่าจากตารางที่ 3.5 3.7 และ 3.8 ทดสอบหาความสัมพันธ์ของข้อมูลดังกล่าวด้วยวิธีการดังต่อไปนี้

4.1.1 ข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพุนนอย กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิมีดังนี้

| ค่าความหนาแน่น (กรัม/ซม. ³) x | ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm) y |
|---|--------------------------------------|
| 1.00 | 2070 |
| 1.57 | 1217 |
| 1.58 | 1226 |
| 1.65 | 989 |
| 1.81 | 747 |
| 1.94 | 938 |
| 1.98 | 803 |
| 2.00 | 785 |
| 2.34 | 350 |
| 2.45 | 0 |

พิจารณาข้อมูลข้างบนแล้ว จะสมมุติว่าข้อมูลดังกล่าวมีความสัมพันธ์กันแบบเส้นตรง (Linear Relationship) ดังนั้น จะใช้สูตรหาความสัมพันธ์รวม (Correlation) ในกรณีที่ เป็นเส้นตรง

กำหนดให้ r = ความสัมพันธ์รวม (Correlation)

$$r = \frac{n \sum_{i=1}^n x_i y_i - (\sum_{i=1}^n x_i) (\sum_{i=1}^n y_i)}{\sqrt{\left[n \sum_{i=1}^n x_i^2 - (\sum_{i=1}^n x_i)^2 \right] \left[n \sum_{i=1}^n y_i^2 - (\sum_{i=1}^n y_i)^2 \right]}} \quad (4.1)$$

¹ Walpole, E.R. : Introduction to Statistics 8th ed. (New York: The Macmillan Company, 1972) p.286.

จากข้อมูลดังกล่าวจะคำนวณได้

$$n = 9, \sum_{i=1}^9 x_i y_i = 14700.35, \sum_{i=1}^9 x_i = 15.87, \sum_{i=1}^9 y_i = 9125$$

$$\sum_{i=1}^9 x_i^2 = 29.12, \sum_{i=1}^9 y_i^2 = 11068573$$

$$\left(\sum_{i=1}^9 x_i\right)^2 = 251.86, \left(\sum_{i=1}^9 y_i\right)^2 = 83265625$$

แทนค่าในสมการ (4.1)

$$\begin{aligned} r &= \frac{(9)(14700.35) - (15.87)(9125)}{\sqrt{[(9)(29.12) - (251.86)][(9)(11068573) - (83265625)]}} \\ &= \frac{-12510.6}{\sqrt{(10.22)(16351532)}} \\ &= \frac{-12510.60}{12927.20} \\ &= -0.968 \end{aligned}$$

ความสัมพันธ์ระหว่าง x และ y แบบเป็นเส้นตรงจะสมบูรณ์ที่สุด เมื่อ $r = \pm 1$

ถ้า r มีค่าเข้าใกล้ศูนย์ ความสัมพันธ์แบบเป็นเส้นตรง ของข้อมูล x และ y จะมีความสัมพันธ์น้อยมาก แต่จากการคำนวณได้ $r = -0.968$ แสดงให้เห็นว่าข้อมูล x และ y มีความสัมพันธ์แบบเป็นเส้นตรงก็มาก และ $r^2 = 0.937$ แสดงว่า 93.7 % ของข้อมูล y มีความสัมพันธ์แบบเป็นเส้นตรงกับข้อมูล x

4.1.2 ข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบ
แบบรูปทรงมาก ซึ่งมีค่าน้อยกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ มีดังนี้

| ค่าความหนาแน่น (กรัม/ซม. ³) x | ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm) y |
|---|--------------------------------------|
| 0.14 | 635 |
| 0.33 | 1342 |
| 0.84 | 1120 |
| 0.97 | 1615 |
| 0.99 | 1463 |

พิจารณาข้อมูลข้างบนแล้ว จะสมมติว่าข้อมูลดังกล่าวมีความสัมพันธ์กันแบบเป็น
เส้นตรง ดังนั้นจะใช้สูตรหาความสัมพันธ์รวม ในกรณีที่เป็นเส้นตรง
กำหนดให้ r = ความสัมพันธ์รวม คำนวณได้โดยใช้สมการที่ 4.1

$$r = \frac{n \sum_{i=1}^n x_i y_i - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right) \left(\sum_{i=1}^n y_i \right)}{\sqrt{\left[n \sum_{i=1}^n x_i^2 - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right)^2 \right] \left[n \sum_{i=1}^n y_i^2 - \left(\sum_{i=1}^n y_i \right)^2 \right]}}$$

$$n = 5, \sum_{i=1}^5 x_i y_i = 4487.48, \sum_{i=1}^5 x_i = 3.27$$

$$\sum_{i=1}^5 y_i = 6175, \sum_{i=1}^5 x_i^2 = 2.76, \sum_{i=1}^5 y_i^2 = 8207183$$

$$\left(\sum_{i=1}^5 x_i \right)^2 = 10.69, \left(\sum_{i=1}^5 y_i \right)^2 = 38130625$$

แทนค่าในสมการ (4.1)

$$\begin{aligned}
 r &= \frac{(5)(4487.48) - (3.27)(6175)}{\sqrt{[(5)(2.76) - (10.69)] [(5)(8207183) - (38130625)]}} \\
 &= \frac{2245.15}{\sqrt{(3.11)(2905290)}} \\
 &= \frac{2245.15}{3005.90} \\
 &= 0.747
 \end{aligned}$$

คำนวณได้ค่า $r = 0.747$ แสดงให้เห็นว่าข้อมูล x และ y ชุดนี้มีความสัมพันธ์เป็นแบบเส้นตรงยิ่งยวด และ $r^2 = 0.558$ แสดงว่า 56 % ของข้อมูล y มีความสัมพันธ์เป็นแบบเส้นตรงกับข้อมูล x ตรงตามที่สมมุติไว้

4.1.3 ข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปทรงมาก ซึ่งมีความมากกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ มีดังนี้

| ค่าความหนาแน่น (กรัม/ซม. ³) x | ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm) y |
|---|--|
| 1.45 | 837 |
| 1.61 | 855 |
| 1.66 | 830 |
| 1.67 | 743 |
| 1.98 | 590 |
| 2.03 | 620 |

พิจารณาข้อมูลข้างบนแล้วจะสมมุติว่าข้อมูลดังกล่าวมีความสัมพันธ์กันแบบเส้นตรง
 ดังนั้น จะใช้สูตรหาความสัมพันธ์รวมในกรณีที่เป็นเส้นตรง

กำหนดให้ r = ความสัมพันธ์รวม คำนวณได้โดยใช้สมการที่ (4.1)

$$r = \frac{n \sum_{i=1}^n x_i y_i - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right) \left(\sum_{i=1}^n y_i \right)}{\sqrt{\left[n \sum_{i=1}^n x_i^2 - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right)^2 \right] \left[n \sum_{i=1}^n y_i^2 - \left(\sum_{i=1}^n y_i \right)^2 \right]}}$$

จากข้อมูลดังกล่าวจะคำนวณได้

$$n = 6, \quad \sum_{i=1}^6 x_i y_i = 7635.61, \quad \sum_{i=1}^6 x_i = 10.4$$

$$\sum_{i=1}^6 y_i = 4475, \quad \sum_{i=1}^6 x_i^2 = 18.28, \quad \sum_{i=1}^6 y_i^2 = 3405043$$

$$\left(\sum_{i=1}^6 x_i \right)^2 = 108.16, \quad \left(\sum_{i=1}^6 y_i \right)^2 = 20025625$$

แทนค่าในสมการ(4.1)

$$\begin{aligned} r &= \frac{(6)(7635.61) - (10.4)(4475)}{\sqrt{[(6)(18.28) - (108.16)][(6)(3405043) - (20025625)]}} \\ &= \frac{-726.34}{\sqrt{(1.52)(404633)}} \\ &= \frac{-726.34}{784.25} \\ &= -0.926 \end{aligned}$$

คำนวณได้ค่า $r = -0.926$ แสดงให้เห็นว่าข้อมูล x และ y ชุดนี้มีความสัมพันธ์แบบเป็นเส้นตรงก็ และ $r^2 = 0.857$ แสดงว่า 86 % ของข้อมูล y มีความสัมพันธ์แบบเป็นเส้นตรงกับข้อมูล x ตรงตามที่คาดสมมุติไว้

4.2 การหาสมการรีเกรสชัน (Linear Regression Analysis)

เมื่อได้หาความสัมพันธ์ระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างแต่ละลักษณะ ประกอบที่ใช้ในการวิจัย กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่าง จากตารางที่ 3.5 3.7 และ 3.8 แล้ว ว่ามีความสัมพันธ์กันแบบเป็นเส้นตรง ตามเหตุผลในการวิเคราะห์แบบ โครรีเลชัน (Correlation Analysis) จากหัวข้อ 4.1.1 4.1.2 และ 4.1.3 แล้วนั้น จะคำนวณหาสมการรีเกรสชัน (Regression Equation) ของข้อมูลดังกล่าวต่อไป โดยใช้สมการ (4.2)¹

$$\bar{y}_x = a + bx \quad \text{-----(4.2)}$$

เมื่อ \bar{y}_x = ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่างวัดค่าเป็น cpm
 x = ค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างวัดค่าเป็นกรัม/ซม.³
 b = ค่าความชัน (Slope) ของเส้นรีเกรสชัน (Regression line)

สามารถคำนวณได้จากสมการ (4.3)²

$$b = \frac{n \sum_{i=1}^n x_i y_i - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right) \left(\sum_{i=1}^n y_i \right)}{n \sum_{i=1}^n x_i^2 - \left(\sum_{i=1}^n x_i \right)^2} \quad \text{-----(4.3)}$$

a = ระยะตัดแกน y (y - Intercept)

สามารถคำนวณได้จากสมการ (4.4)³

$$a = \bar{y} - b\bar{x} \quad \text{-----(4.4)}$$

เมื่อ \bar{y} = ค่ากลาง (Mean) ของข้อมูล y
 \bar{x} = ค่ากลาง (Mean) ของข้อมูล x

^{1,2,3} Walpole, E.R. : Introduction to Statistics 8th ed.

4.2.1 การคำนวณสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปทรงน้อย กับปริมาณรังสีสะท้อนกลับสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว โดยพิจารณาข้อมูล x และข้อมูล y จากข้อ 4.1.1

จากข้อมูลดังกล่าวจะคำนวณได้

$$n = 9, \sum_{i=1}^9 x_i y_i = 14700.35, \sum_{i=1}^9 x_i = 15.87$$

$$\sum_{i=1}^9 y_i = 9125, \sum_{i=1}^9 x_i^2 = 29.12, \left(\sum_{i=1}^9 x_i\right)^2 = 251.86$$

$$\bar{x} = 1.76, \bar{y} = 1013.89$$

แทนค่าในสมการ (4.3)

$$b = \frac{(9)(14700.35) - (15.87)(9125)}{(9)(29.12) - (251.86)}$$

$$= \frac{-12510.60}{10.22}$$

$$= -1224.13$$

$$a = (1013.89) - (-1224.13)(1.76)$$

$$= 3168.36$$

สมการรีเกรสชัน คือ $\bar{y}_x = 3168.36 - 1224.13 x$

ดังนั้นสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปทรงน้อย กับปริมาณรังสีสะท้อนกลับสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว คือ

ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm) = 3168.36 - 1224.13 (ค่าความหนาแน่นเป็นกรัม/ซม.³) ซึ่งจะดูรูปของเส้นรีเกรสชัน (Regression Line) นี้ได้จากรูปประกอบที่ 3.5

4.2.2 การคำนวณหาสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพูนมาก ซึ่งมีค่าน้อยกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว โดยพิจารณาข้อมูล x และข้อมูล y จากข้อ 4.1.2 จากข้อมูลดังกล่าวจะคำนวณได้

$$n = 5, \sum_{i=1}^5 x_i y_i = 4487.48, \sum_{i=1}^5 x_i = 3.27, \sum_{i=1}^5 y_i = 6175$$

$$\sum_{i=1}^5 x_i^2 = 2.76, \left(\sum_{i=1}^5 x_i\right)^2 = 10.69, \bar{x} = 0.654, \bar{y} = 1235$$

แทนค่าในสมการ (4.3)

$$b = \frac{(5)(4487.48) - (3.27)(6175)}{(5)(2.76) - (10.69)}$$

$$= \frac{2245.15}{3.11}$$

$$= 721.91$$

$$a = 1235 - (721.91)(0.654)$$

$$= 762.87$$

$$\text{สมการรีเกรสชัน คือ } \bar{y}_x = 762.87 + 721.91 x$$

ดังนั้นสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพูนมาก ซึ่งมีค่าน้อยกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว คือ

$$\text{ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm)} = 762.87 + 721.91 (\text{ค่าความหนาแน่นเป็นกรัม/ซม.}^3)$$

ซึ่งจะสรุปของเส้นรีเกรสชัน (Regression Line) นี้ได้จากรูปประกอบที่ 3.6

4.2.3 การคำนวณหาสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพุ่มมากซึ่งมีค่ามากกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว โดยพิจารณาข้อมูล x และข้อมูล y จากข้อ 4.1.3

จากข้อมูลดังกล่าวจะคำนวณได้

$$n = 6, \sum_{i=1}^6 x_i y_i = 7635.61, \sum_{i=1}^6 x_i = 10.4, \sum_{i=1}^6 y_i = 4475$$

$$\sum_{i=1}^6 x_i^2 = 18.28, \left(\sum_{i=1}^6 x_i\right)^2 = 108.16, \bar{x} = 1.73, \bar{y} = 745.83$$

แทนค่าในสมการ

$$b = \frac{(6)(7635.61) - (10.4)(4475)}{(6)(18.28) - (108.16)}$$

$$= \frac{-726.34}{1.52}$$

$$= -477.86$$

$$a = 745.83 - (-477.86)(1.73)$$

$$= 1572.53$$

สมการรีเกรสชัน คือ $\bar{y}_x = 1572.53 - 477.86 x$

ดังนั้นสมการรีเกรสชันของข้อมูลระหว่างค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพุ่มมาก ซึ่งมีค่ามากกว่าหนึ่ง กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่างดังกล่าว คือ

$$\text{ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm)} = 1572.53 - 477.86 \quad (\text{ค่าความหนาแน่นเป็นกรัม/ซม}^3)$$

ซึ่งจะถูกรูปของเส้นรีเกรสชัน (Regression Line) ได้จากรูปประกอบที่ 3.7



4.3 การทดสอบหาค่าความหนาแน่นของสารโดยวิธีนิวเคลียร์

เมื่อสร้างรูปเปรียบเทียบสำหรับหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าความหนาแน่นของสาร กับปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิจากสารตัวอย่าง ดังรูปที่ 3.5 3.6 และ 3.7 พร้อมทั้งคำนวณค่าสมการรีเกรสชันแล้วนั้น จะทำการทดสอบควารูปเปรียบเทียบที่ได้นี้ จะนำไปใช้ประกอบการวัดค่าความหนาแน่นของสารโดยวิธีนิวเคลียร์ได้ผลดีเพียงใด โดยเลือกสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูพรุนน้อย และแบบรูพรุนมาก ซึ่งมีความหนาแน่นมากกว่าหนึ่งที่ได้ทำการทดลองไปแล้วบางชนิด นำมาใส่ภาชนะที่มีความจุที่เหมาะสม แล้วดำเนินวิธีการหาค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างโดยวิธีนิวเคลียร์ เปรียบเทียบกับค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างโดยวิธีพื้นฐาน ตามวิธีการดังกล่าวมาแล้ว ดังแสดงผลการเปรียบเทียบตามตารางที่ 4.1 และ ตารางที่ 4.2

4.4 การออกแบบเครื่องมือตรวจความหนาแน่นของสารโดยวิธีนิวเคลียร์

ในการออกแบบเครื่องมือจะต้องคำนึงถึงความปลอดภัยจากอันตรายของรังสีแกมมาที่โซประกอบในการวิจัยสำหรับผู้ที่เกี่ยวข้องกับการใช้เครื่องมือชนิดนี้ตรวจความหนาแน่นของสาร จากการพิจารณาถึงคาร์แคบรังสีที่ยอมให้มนุษย์ได้รับมากที่สุดเป็นหลักสำคัญ จะสามารถคำนวณความหนาแน่นของตะกั่วป้องกันรังสีที่โซป้องกันอันตรายจากต้นกำเนิดรังสีซีซีเอ็ม-137 ได้ โดยพิจารณาปรับปรุงและคัดแปลงลักษณะการจัดต้นกำเนิดรังสีซีซีเอ็ม-ตะกั่วป้องกันรังสีและหัววัดรังสีที่ใช้ในการวัดความหนาแน่นของสารในห้องปฏิบัติการ จากรูปที่ 3.1 จะออกแบบลักษณะการจัดเครื่องมือดังกล่าวขึ้นมาใหม่ให้กระทัดรัด สะดวก และปลอดภัยจากอันตรายจากรังสีมากขึ้น ดังรูปแสดงลักษณะภายนอกของต้นกำเนิดรังสี หัววัดรังสี และตะกั่วป้องกันรังสี รูปที่ 4.1 และรูปแสดงลักษณะภายใน ดังรูปที่ 4.2 และรูปที่ 4.3

4.4.1 การคำนวณความหนาแน่นของตะกั่วป้องกันรังสี

โดยพิจารณาถึงความปลอดภัยจากการได้รับรังสีสำหรับผู้ทำงานเกี่ยวข้องกับการวัดความหนาแน่น ซึ่งถือว่าปริมาณรังสีสูงสุดที่ยอมให้มนุษย์รับได้คือ

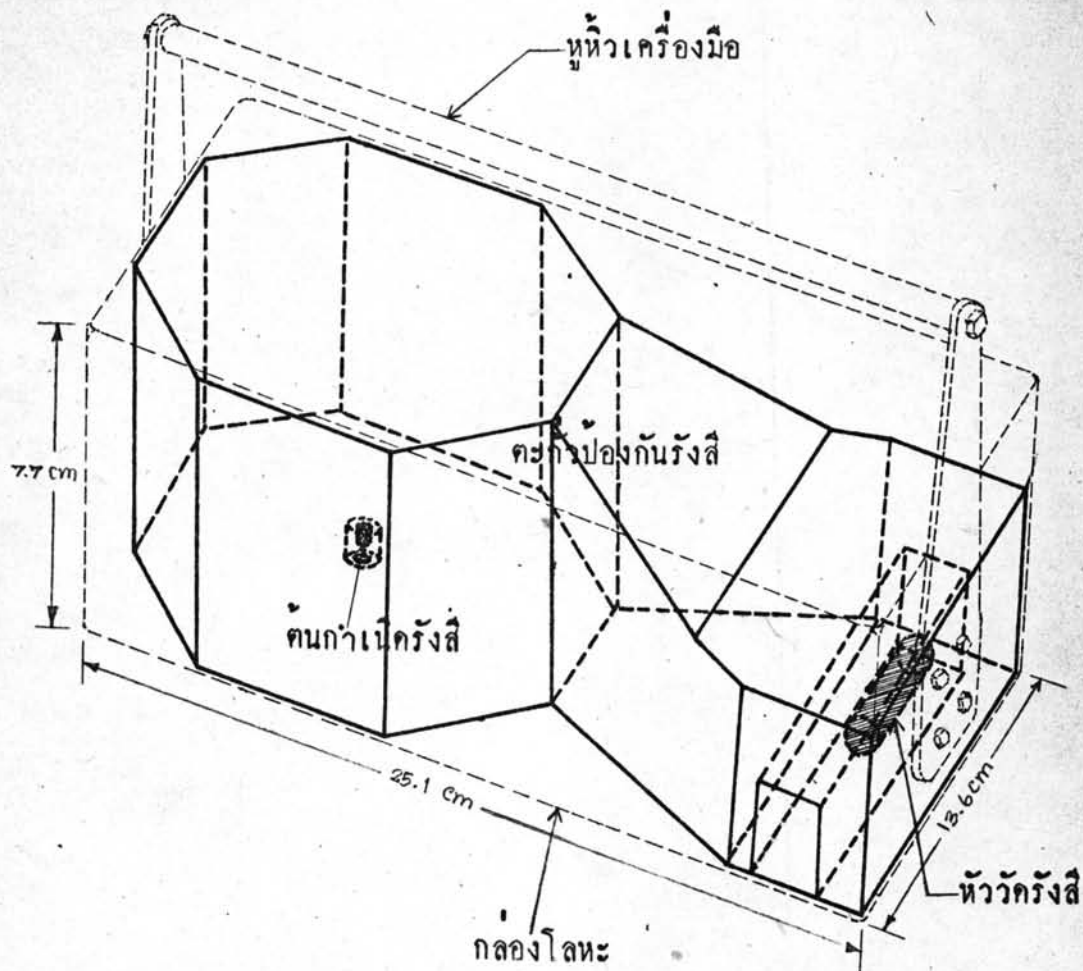
ตารางที่ 4.1 การเปรียบเทียบค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่างที่มีลักษณะประกอบแบบรูปพุนนอย ที่ทำการวัดโดยวิธีนิวเคลียร์ และโดยวิธีพื้นฐาน

| สารตัวอย่าง | ปริมาณรังสี สะท้อนสุทธิ (cpm) | ค่าความหนาแน่นที่ วัดโดยวิธีนิวเคลียร์ (กรัม/ซม. ³) | ค่าความหนาแน่น ที่วัดโดยวิธีพื้นฐาน (กรัม/ซม. ³) | ผิดพลาด (%) |
|--|-------------------------------------|---|--|----------------|
| ทรายแห้ง ขนาด 0-.06 ซม. ไม้ไซเครื่องสี | 1367 | 1.47 | 1.46 | 0.68 |
| ทรายแห้ง ขนาด 0-.06 ซม. ไซเครื่องสี | 1101 | 1.69 | 1.62 | 4.32 |
| ทรายแห้ง ขนาด .06-.08 ซม. ไม้ไซเครื่องสี | 1313 | 1.52 | 1.44 | 5.56 |
| ทรายแห้ง ขนาด .06-.08 ซม. ไซเครื่องสี | 1218 | 1.59 | 1.57 | 1.27 |
| ดินลูกรัง | 808 | 1.93 | 1.79 | 7.80 |

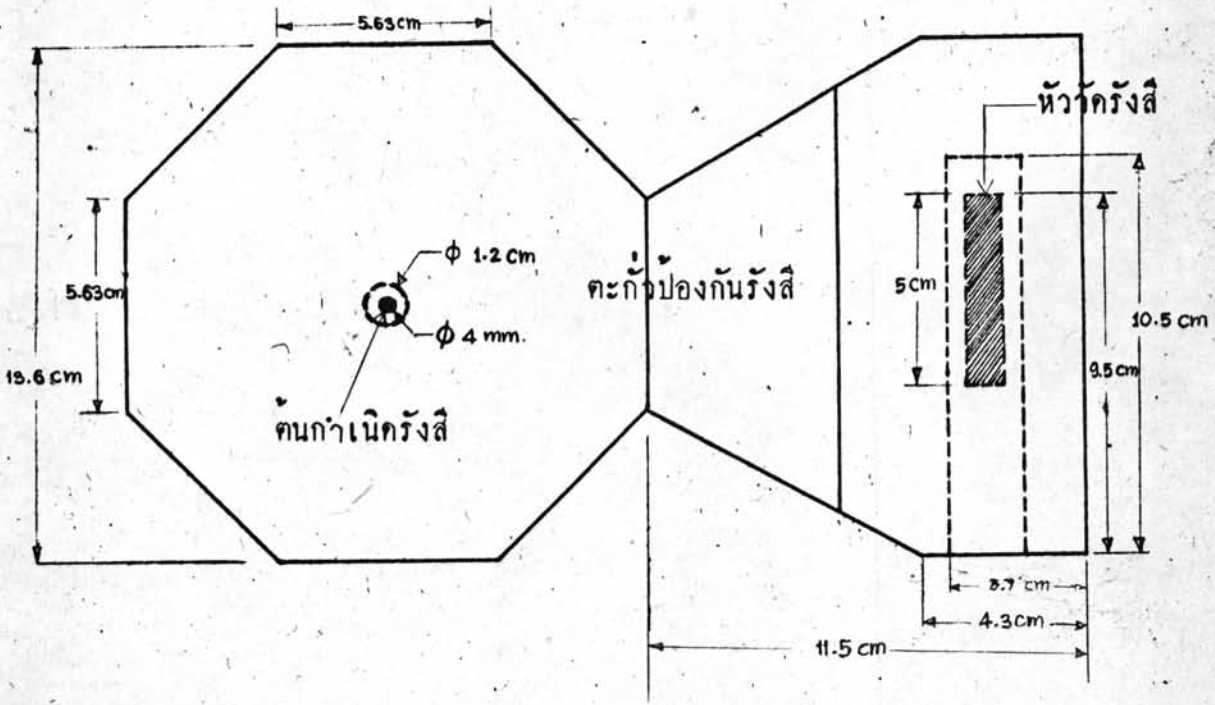
ตารางที่ 4.2 การเปรียบเทียบค่าความหนาแน่นของสารตัวอย่าง ซึ่งมีลักษณะประกอบแบบรูปทรงมาก ซึ่งมีความมากกว่าหนึ่ง ที่ทำการวัดค่าโดยวิธีนิวเคลียร์และโดยวิธีพื้นฐาน

| สารตัวอย่าง | ปริมาณรังสีสะท้อนสุทธิ (cpm) | ค่าความหนาแน่นที่วัดโดยวิธีนิวเคลียร์ (กรัม/ซม.) | ค่าความหนาแน่นที่วัดโดยวิธีพื้นฐาน (กรัม/ซม. ³) | ผิดพลาด (%) |
|---|---------------------------------|--|--|-------------|
| กรวดแห้ง ขนาด .24-.48 ซม. ไม่ใช้เครื่องสั่น | 983 | 1.23 | 1.53 | 19.61 |
| กรวดแห้ง ขนาด .24-.48 ซม. ใช้เครื่องสั่น | 840 | 1.53 | 1.68 | 8.93 |
| หินเกร็ด ไม่ใช้เครื่องสั่น | 966 | 1.27 | 1.45 | 12.41 |
| หินเกร็ด ใช้เครื่องสั่น | 812 | 1.59 | 1.62 | 1.85 |
| หินหนึ่ง ไม่ใช้เครื่องสั่น | 896 | 1.42 | 1.47 | 3.40 |
| หินหนึ่ง ใช้เครื่องสั่น | 774 | 1.67 | 1.65 | 1.21 |

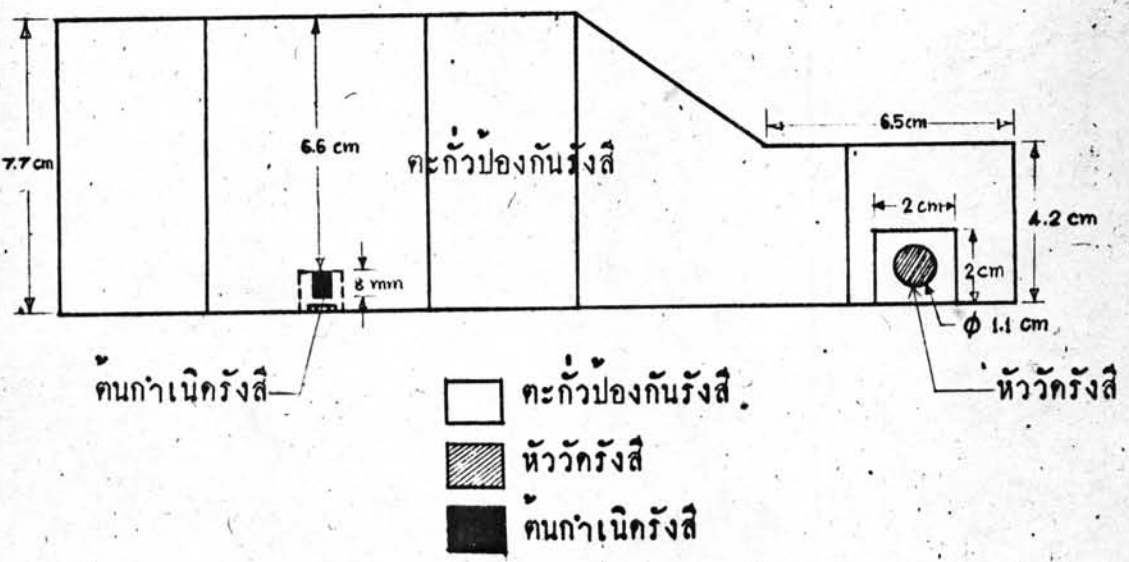
รูปที่ 4.1 แสดงภาพภายนอกของเครื่องมือส่วนที่ใช้ตรวจความหนาแน่น



รูปที่ 4.2 แสดงภาพคานบนของเครื่องมือส่วนที่ใช้ตรวจความหนาแน่น



รูปที่ 4.3 แสดงภาพคานข้างของเครื่องมือส่วนที่ใช้ตรวจความหนาแน่น



5 เรม* (Rem) ต่อปี หรือ 2.5 มิลลิเรม/ชม.(mRem/hr) สำหรับการทํางานสัปดาห์ละ 5 วัน และวันละ 8 ชั่วโมง ดังนั้นจะคำนวณความหนาของตะกั่วป้องกันรังสี ซึ่งสามารถกั้นรังสีจากต้นกำเนิดรังสีจนเหลือปริมาณรังสีที่ปลอดภัย ดังสมการ (4.5)

$$I = \frac{S}{4\pi x^2} e^{-\left(\frac{\mu}{\rho}\right)(\rho x)} \quad \text{-----(4.5)}$$

เมื่อ I = ความเข้มของรังสีที่ผิววนอกของตะกั่วมีหน่วยเป็น โฟตอน/ชม.² - วินาที
 S = จำนวนโฟตอนที่ส่งออกมาจากต้นกำเนิดรังสีมีหน่วยเป็น โฟตอน/วินาที
 $\frac{\mu}{\rho}$ = แมส แอทเทนนูเอชันของตะกั่ว มีหน่วยเป็น ชม.² /กรัม
 ρ = ความหนาแน่นของตะกั่ว มีหน่วยเป็น กรัม/ชม.³
 x = ความหนาของตะกั่ว มีหน่วยเป็น ชม.

จากสมการ (4.5) ค่าความเข้มของรังสีที่ผิววนอกของตะกั่ว (I) จะเปลี่ยนค่าให้เป็นปริมาณรังสีในหน่วย มิลลิเรม/ชม. ได้ ดังสมการ (4.6)

$$\text{ปริมาณรังสี (Dose Rate)} = 57.6 \times 10^{-3} \text{ IE } \left(\frac{\mu}{\rho}\right)_{\text{ตะกั่ว}} \text{ มิลลิเรม/ชม.} \quad \text{-----(4.6)}$$

เมื่อ I = ความเข้มของรังสีที่คำนวณค่าได้จากสมการ (4.5)
 E = พลังงานของรังสีแกมมา มีหน่วยเป็น MeV
 และ $\frac{\mu}{\rho}$ = แมส แอทเทนนูเอชันของตะกั่ว มีหน่วยเป็น ชม.² /กรัม

* เรม (Rem) เป็นหน่วยวัดปริมาณรังสี กำหนดไว้ว่า "บุคคลใดได้รับรังสีแล้วรังสีนั้นก่อให้เกิดผลทางชีววิทยาเทียบเท่ากับผลที่เกิดจากรังสี เอกซ์ หรือ รังสีแกมมา 1 แรด (Rad) เราบอกว่าบุคคลนั้นได้รับปริมาณรังสี 1 เรม" ในทางปฏิบัติถือว่าปริมาณรังสี

$$1 \text{ เรีนท์เกน} = 1 \text{ แรด} = 1 \text{ เรม}$$

เมื่อพิจารณาจากรูป 4.1 ต้นกำเนิดรังสีซีเซียม-137 ถือเสมือนเป็นจุด (Point Source) รังสีจะแผ่กระจายออกไปทุกทิศทุกทาง กรณีนี้ถือว่าเป็นลำรังสีกว้าง (Broad Beam) สมการ (4.5) จะคำนวณความเข้มของรังสีที่ผิววนอกของตะกั่วไคน้อยกว่าที่ควรจะเป็น จึงต้องมีค่าแก้ไขที่เรียกว่าบิลด์อัพ แฟคเตอร์ (Build-up factor) ซึ่งมีอักษรย่อว่า B เพิ่มเข้าไปในสมการ (4.6) สมการหาปริมาณรังสีที่ภายนอกผิวตะกั่ว จึงเป็นสมการ (4.7)

$$\text{ปริมาณรังสี (Dose Rate)} = 57.6 \times 10^{-3} \text{ IE } \left(\frac{\mu}{\rho} \right)_{\text{ตะกั่ว}} B \text{ ----(4.7)}$$

เมื่อ B คือ บิลด์อัพ แฟคเตอร์ ซึ่งหาค่าได้จากกราฟพิจารณาเทอม μt

เมื่อ μ = คิเนียร์ แอทเทนชูนุเอชัน โคเอฟิเชียน มีหน่วยเป็น ซม.⁻¹

t = ความหนาของตะกั่ว มีหน่วยเป็น ซม.

นำ μt ไปเทียบค่า B จากตารางที่ 4.3

1. การแทนค่าเพื่อคำนวณความหนา

ต้นกำเนิดรังสีซีเซียม-137 มีความแรง 10

มิลลิวรี เมื่อพิจารณาผังการสลายตัวรูปที่ 2.2 จะคำนวณจำนวนโฟตอนที่ส่งออกมาจากต้นกำเนิดรังสีได้

ความแรงของรังสี = 10 มิลลิวรี

จึงมีการสลายตัว = $10 \times 10^{-3} \times 3.7 \times 10^{10}$ การสลายตัว/วินาที

ในการสลายตัวแต่ละครั้งให้รังสีแกมมาออกมา = 1 โฟตอน/การสลายตัว

โดยมีเปอร์เซ็นต์ของการสลายตัว (Fraction) = .935

ดังนั้นต้นกำเนิดรังสีซีเซียม-137 จะแผ่รังสีออกมา

$$S = 10 \times 10^{-3} \times 3.7 \times 10^{10} \times 1 \times .935 \frac{\text{การสลายตัว}}{\text{วินาที}} \times \frac{\text{โฟตอน}}{\text{การสลายตัว}}$$

$$= 3.46 \times 10^8 \text{ โฟตอน/วินาที}$$

ตารางที่ 4.3

แสดงค่า บิลคอป แฟคเตอร์ (B) แต่ละพลังงานของรังสีแกมมา

| Material | E _γ , Mev | μ | | | | | | | |
|-------------|----------------------|------|------|------|------|------|------|---------|---------|
| | | 1 | 2 | 4 | 7 | 10 | 15 | 20 | |
| Water..... | 0.255 | 3.09 | 7.14 | 23.0 | 72.9 | 166 | 456 | 982 | |
| | 0.5 | 2.52 | 5.14 | 14.3 | 38.8 | 77.6 | 178 | 334 | |
| | 1.0 | 2.13 | 3.71 | 7.68 | 16.2 | 27.1 | 50.4 | 82.2 | |
| | 2.0 | 1.83 | 2.77 | 4.88 | 8.46 | 12.4 | 19.5 | 27.7 | |
| | 3.0 | 1.69 | 2.42 | 3.91 | 6.23 | 8.63 | 12.8 | 17.0 | |
| | 4.0 | 1.58 | 2.17 | 3.34 | 5.13 | 6.94 | 9.97 | 12.9 | |
| | 6.0 | 1.46 | 1.91 | 2.76 | 3.99 | 5.18 | 7.09 | 8.85 | |
| | 8.0 | 1.38 | 1.74 | 2.40 | 3.34 | 4.25 | 5.66 | 6.95 | |
| | 10.0 | 1.33 | 1.63 | 2.19 | 2.97 | 3.72 | 4.90 | 5.98 | |
| | Aluminum... | 0.5 | 2.37 | 4.24 | 9.47 | 21.5 | 38.9 | 80.8 | 141 |
| 1.0 | | 2.02 | 3.31 | 6.57 | 13.1 | 21.2 | 37.9 | 58.5 | |
| 2.0 | | 1.75 | 2.61 | 4.62 | 8.05 | 11.9 | 18.7 | 26.3 | |
| 3.0 | | 1.64 | 2.32 | 3.78 | 6.14 | 8.65 | 13.0 | 17.7 | |
| 4.0 | | 1.53 | 2.08 | 3.22 | 5.01 | 6.88 | 10.1 | 13.4 | |
| 6.0 | | 1.42 | 1.85 | 2.70 | 4.06 | 5.49 | 7.97 | 10.4 | |
| 8.0 | | 1.34 | 1.68 | 2.37 | 3.45 | 4.58 | 6.56 | 8.52 | |
| 10.0 | | 1.28 | 1.55 | 2.12 | 3.01 | 3.96 | 5.63 | 7.32 | |
| Iron..... | | 0.5 | 1.98 | 3.09 | 5.98 | 11.7 | 19.2 | 35.4 | 55.6 |
| | | 1.0 | 1.87 | 2.89 | 5.39 | 10.2 | 16.2 | 28.3 | 42.7 |
| | 2.0 | 1.76 | 2.43 | 4.13 | 7.25 | 10.9 | 17.6 | 25.1 | |
| | 3.0 | 1.55 | 2.15 | 3.51 | 5.85 | 8.51 | 13.5 | 19.1 | |
| | 4.0 | 1.45 | 1.94 | 3.03 | 4.91 | 7.11 | 11.2 | 16.0 | |
| | 6.0 | 1.34 | 1.72 | 2.58 | 4.14 | 6.02 | 9.89 | 14.7 | |
| | 8.0 | 1.27 | 1.56 | 2.23 | 3.49 | 5.07 | 8.50 | 13.0 | |
| | 10.0 | 1.20 | 1.42 | 1.95 | 2.99 | 4.35 | 7.54 | 12.4 | |
| | Tin..... | 0.5 | 1.56 | 2.08 | 3.09 | 4.57 | 6.04 | 8.64 | |
| | | 1.0 | 1.64 | 2.30 | 3.74 | 6.17 | 8.85 | 13.7 | 18.8 |
| 2.0 | | 1.57 | 2.17 | 3.53 | 5.87 | 8.53 | 13.6 | 19.3 | |
| 3.0 | | 1.46 | 1.96 | 3.13 | 5.28 | 7.91 | 13.3 | 20.1 | |
| 4.0 | | 1.38 | 1.81 | 2.82 | 4.82 | 7.41 | 13.2 | 21.2 | |
| 6.0 | | 1.26 | 1.57 | 2.37 | 4.17 | 6.94 | 14.8 | 29.1 | |
| 8.0 | | 1.19 | 1.42 | 2.05 | 3.57 | 6.19 | 15.1 | 34.0 | |
| 10.0 | | 1.14 | 1.31 | 1.79 | 2.99 | 5.21 | 12.5 | 33.4 | |
| Tungsten... | | 0.5 | 1.28 | 1.50 | 1.84 | 2.24 | 2.61 | 3.12 | |
| | | 1.0 | 1.44 | 1.83 | 2.57 | 3.62 | 4.64 | 6.25 | (7.35)* |
| | 2.0 | 1.42 | 1.85 | 2.72 | 4.09 | 5.27 | 8.07 | (10.6)* | |
| | 3.0 | 1.36 | 1.74 | 2.59 | 4.00 | 5.92 | 9.66 | 14.1 | |
| | 4.0 | 1.29 | 1.62 | 2.41 | 4.03 | 6.27 | 12.0 | 20.9 | |
| | 6.0 | 1.20 | 1.43 | 2.07 | 3.60 | 6.29 | 15.7 | 36.3 | |
| | 8.0 | 1.14 | 1.32 | 1.81 | 3.05 | 5.40 | 15.2 | 41.9 | |
| | 10.0 | 1.11 | 1.25 | 1.64 | 2.62 | 4.65 | 14.0 | 39.3 | |
| | Lead..... | 0.5 | 1.24 | 1.42 | 1.69 | 2.00 | 2.27 | 2.65 | (2.73)* |
| | | 1.0 | 1.37 | 1.69 | 2.26 | 3.02 | 3.74 | 4.81 | 5.86 |
| 2.0 | | 1.39 | 1.76 | 2.51 | 3.66 | 4.84 | 6.87 | 9.00 | |
| 3.0 | | 1.34 | 1.68 | 2.43 | 3.75 | 5.30 | 8.44 | 12.3 | |
| 4.0 | | 1.27 | 1.56 | 2.25 | 3.61 | 5.44 | 9.80 | 16.3 | |
| 5.1 | | 1.21 | 1.46 | 2.08 | 3.44 | 5.55 | 11.7 | 23.6 | |
| 6.0 | | 1.18 | 1.40 | 1.97 | 3.34 | 5.69 | 13.8 | 32.7 | |
| 8.0 | | 1.14 | 1.30 | 1.74 | 2.89 | 5.07 | 14.1 | 44.6 | |
| 10.0 | | 1.11 | 1.23 | 1.58 | 2.52 | 4.34 | 12.5 | 39.2 | |
| Uranium... | | 0.5 | 1.17 | 1.30 | 1.48 | 1.67 | 1.85 | 2.08 | |
| | 1.0 | 1.31 | 1.56 | 1.98 | 2.50 | 2.97 | 3.67 | | |
| | 2.0 | 1.33 | 1.64 | 2.23 | 3.09 | 3.95 | 5.36 | (6.48)* | |
| | 3.0 | 1.29 | 1.58 | 2.21 | 3.27 | 4.51 | 6.97 | 9.88 | |
| | 4.0 | 1.24 | 1.50 | 2.09 | 3.21 | 4.66 | 8.01 | 12.7 | |
| | 6.0 | 1.16 | 1.36 | 1.85 | 2.96 | 4.80 | 10.8 | 23.0 | |
| | 8.0 | 1.12 | 1.27 | 1.66 | 2.61 | 4.36 | 11.2 | 28.0 | |
| | 10.0 | 1.09 | 1.20 | 1.51 | 2.26 | 3.78 | 10.5 | 28.5 | |

* Extrapolated values.

คำนวณค่า $\frac{\mu}{\rho}$ โดยใช้วิธีอินเตอร์โพล (Interpolate) จากตารางที่ 2.1

จะคำนวณได้ $\frac{\mu}{\rho} = .1044 \frac{\text{ซม.}^2}{\text{กรัม}}$ (ที่รังสีแกมมาพลังงาน .663 MeV)

ค่าความหนาแน่นของตะกั่ว = 11.34^1 กรัม/ซม.³

ค่าความหนาของตะกั่ว (x) = 6.6 ซม. (โดยทดลองแทนค่า)

แทนค่า แมสแอทเทนชูนุเอชันของตะกั่ว ($\frac{\mu}{\rho}$) ความหนาแน่น (ρ) และความหนาของตะกั่ว (x) ในสมการ (4.5)

$$\begin{aligned}
 I &= \frac{3.46 \times 10^8}{4 \times 3.1416 \times (6.6)^2} e^{-\left(.1044 \frac{\text{ซม.}^2}{\text{กรัม}}\right) \left(11.34 \times 6.6 \frac{\text{กรัม}}{\text{ซม.}^3}\right)} \\
 &= 6.32 \times 10^5 e^{-(7.814)} \\
 &= 6.32 \times 10^5 \times 4.042 \times 10^{-4} \\
 &= 2.554 \times 10^2 \quad \text{โฟตอน/ซม.}^2 - \text{วินาที}
 \end{aligned}$$

แทนค่า I ลงในสมการ (4.6)

$$\begin{aligned}
 \text{ปริมาณรังสี} &= 57.6 \times 10^{-3} \times 2.554 \times 10^2 \times .663 \times .1044 \text{ มิลลิเรม/ซม.} \\
 &= 1.02 \text{ มิลลิเรม/ซม.}
 \end{aligned}$$

ใช้ค่า บิลด์อัพ แฟกเตอร์ (B) โดยพิจารณาจากค่า μ_t

$$\begin{aligned}
 \text{เมื่อ } \mu_t &= (1.18 \text{ ซม.}^{-1}) (6.6 \text{ ซม.}) \\
 &= 7.814
 \end{aligned}$$

¹ Etherington, H. : Nuclear Engineering Handbook. (New York, McGraw-Hill Book Company, Inc, 1958) P.11-6.

นำ μt เทียบค่าโดยการอินเตอร์โพล (Interpolate) จากตารางที่ 4.3 จะได้ค่า
 $B = 2.45$

$$\begin{aligned} \therefore \text{ปริมาณรังสีที่แท้จริง} &= 2.45 \times 1.02 \\ &= 2.50 \quad \text{มิลลิเรม/ชม.} \end{aligned}$$

แสดงว่าจากการทดลองแทนค่าความหนาของตะกั่ว (x) = 6.6 ซม. จะได้ปริมาณรังสีที่ผิวนอกของตะกั่วอยู่ในระดับที่กำหนดไว้สำหรับผู้ที่ทำงานเกี่ยวกับรังสี เป็นการยืนยันว่าเครื่องมือตรวจความหนาแน่นที่ออกแบบตามรูปที่ 4.1 จะนำไปใช้วิจัยค่าความหนาแน่นของสารทั้งในห้องปฏิบัติการ และในสนามได้อย่างปลอดภัย

2. การคำนวณน้ำหนักของเครื่องมือ

โดยพิจารณาขนาดของเครื่องมือดังรูปที่ 4.2 และรูปที่ 4.3 จะคำนวณปริมาตรของเครื่องมือได้ประมาณ 1431.93 ซม.³
 คิดเป็นน้ำหนักประมาณ 16 กก.