

บทที่ 2
ทฤษฎี



2.1 ตัวกำเนิดนิวตรอน¹

หมายถึง ตัวที่แผ่ นิวตรอนออกมา นิวตรอนที่ออกมานี้ได้มาจากปฏิกิริยานิวเคลียร์ เช่น ระหว่างอนุภาคแอลฟากับนิวเคลียสของธาตุ แล้วส่งนิวตรอนออกมา เรียกปฏิกิริยา (α, n) นิวตรอนอาจเกิดขึ้นได้จากปฏิกิริยาระหว่างรังสีแกมมา กับนิวเคลียสของธาตุ เรียกปฏิกิริยา (γ, n) กรณีนี้นับว่ามีประโยชน์มาก เพราะได้นิวตรอนที่มีพลังงานเกี่ยว นิวตรอนอาจเกิดขึ้นได้จากการใช้อิออนบวกที่มีพลังงานสูงจากเครื่องเร่งอนุภาคยิงเข้าไปยังเป้าที่มีเลขอะตอมต่ำ ก็จะได้นิวตรอนที่มีพลังงานสูงเช่นกัน นอกจากนี้ยังอาจจะได้ นิวตรอนที่มีพลังงานสูงจากปฏิกิริยาฟิชชันสำหรับตัวกำเนิดนิวตรอนที่ใช้ข้างอิง ในการคำนวณ คือ ธาตุอูเรเนียมผสมกับเบอรินเดียม จะให้นิวตรอนคงสมการ



นิวตรอนที่เกิดขึ้น จะมีพลังงานเฉลี่ยประมาณ 5 MeV

¹Ralph E.Lapp, and Howard L. Andrews, Nuclear Radiation Physics (N.J. Prentice-hall, Inc., Englewood Cliff 1953) p. 270

2.2 ทฤษฎีการฟุ้งของนิวตรอนสองพวก²

ทฤษฎีนี้ใช้สำหรับอธิบายการกระจายของนิวตรอนที่แผ่ออกจากตัวกำเนิดนิวตรอนที่วางอยู่ในวัสดุที่มีความเร็วใด ๆ โดยคิดว่านิวตรอนที่วิ่งออกจากตัวกำเนิดนิวตรอนแล้วไปฟุ้งอยู่ในตัวกลางมีอยู่เพียง 2 พวกเท่านั้น คือนิวตรอนเร็ว กับเทอร์มาลนิวตรอน เมื่อนิวตรอนที่แผ่ออกจากตัวกำเนิดเป็นนิวตรอนเร็ววิ่งผ่านตัวกลางแล้วไปปรากฏที่ตำแหน่งต่าง ๆ ในตัวกลาง จะกลายเป็นเทอร์มาลนิวตรอน ดังนั้นเทอร์มาลนิวตรอนจะปรากฏอยู่ทุกแห่งในตัวกลาง ในกรณีนี้นิวตรอนเร็วมีต้นกำเนิดเพียงแห่งเดียว คือที่ตัวกำเนิดนิวตรอนซึ่งถือว่าเป็นจุด

ทฤษฎีการฟุ้งของนิวตรอน 2 พวกนี้เป็นทฤษฎีที่อาศัยสมการการฟุ้ง (diffusion equation) คำนวณหาฟลักซ์ของนิวตรอนเร็ว (fast flux) จากฟลักซ์ของนิวตรอนเร็วตามจุดต่าง ๆ ที่คำนวณได้นั้นนำมาคำนวณหาค่าเทอร์มาลฟลักซ์ (thermal flux) โดยอาศัยสมการการฟุ้งเช่นเดียวกัน สมการการฟุ้งของระบบ (system) ที่อยู่ในสถานะสม่ำเสมอ (steady state) มีดังนี้

$$D \nabla^2 \phi - \Sigma_a \phi + S = 0 \quad \dots(2.1)$$

D = สัมประสิทธิ์การฟุ้งของนิวตรอน (diffusion coefficient)
มีหน่วยเป็นเซนติเมตร

²Raymond L. Murray, Nuclear Reactor Physics.,
(N.J. : Englewood Cliffs, Prentice-Hall, INC., 1957),
p. 110-111.

- ϕ = นิวตรอนฟลักซ์มีหน่วยเป็น นิวตรอน/ซม² /วินาที
- Σ_a = ภาคตัดขวางมหภาคสำหรับการดูดกลืน (macroscopic absorption cross section) มีหน่วยเป็นเซนติเมตร⁻¹
- S = อัตราการเกิดนิวตรอนในตัวกลาง 1 ซม.³ /วินาที มีหน่วยเป็น นิวตรอน/ซม.³ /วินาที

สำหรับระบบที่ศึกษาอยู่มีตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุดวางอยู่ในตัวกลางเอกพันธ์ที่มีขอบเขตอนันต์ (infinite homogeneous medium) อัตราเกิดของนิวตรอนเร็วในตัวกลางถือว่าเป็นศูนย์ นอกจากตำแหน่งที่วางจุดกำเนิดนิวตรอนเร็วในการแกสมการดิฟเฟอเรนเชียล จะทำได้โดยให้ $S = 0$ การกระจายของนิวตรอนจากตัวกำเนิดจึงมีความสมมาตรเชิงทรงกลมกับจุดกำเนิด (Spherical symmetry) สัญญากรของลาปลาซ (Laplacian operator) มีค่าเป็น

$$\nabla^2 = \frac{d^2}{dr^2} + \frac{2}{r} \frac{d}{dr} \quad \dots (2.2)$$

2.2.1 กรณีของนิวตรอนเร็ว

ต้นกำเนิดของนิวตรอนเร็วอยู่ที่ตำแหน่งของตัวกำเนิดนิวตรอนแห่งเดียว เทอม S ในสมการการฟุ้งเป็นศูนย์ ดังนั้นสมการการฟุ้งของนิวตรอนเร็ว คือ

$$\nabla^2 \phi_f - K_f^2 \phi_f = 0 \quad \dots (2.3)$$

โดยให้ $K_f^2 = \frac{1}{L_f^2} = \frac{\Sigma_f}{D_f}$

และ L_f เป็นความยาวของการฟุ้งของนิวตรอนเร็ว

Σ_f เรียกภาคตัดขวางมหภาคที่ทำให้นิวตรอนวิ่งช้าลง

(Slowing down macroscopic cross sections)

D_f คือสัมประสิทธิ์การฟุ้งของนิวตรอนเร็ว

เงื่อนไขขอบเขต (boundary conditions) ในการหาฟังก์ชันในสมการ (2.3) ก็คือ

- 1) ฟังก์ชันจะต้องมีค่าไม่เป็นอนันต์ที่จุดใด ๆ
- 2) เงื่อนไขสำหรับตัวกำเนิดนิวตรอน กำหนดว่า

กระแสนิวตรอนทั้งหมดที่ผิวของทรงกลมซึ่งมีรัศมียาวเท่ากับ r มีหน่วยเป็นนิวตรอน/วินาที จะมีค่าเท่ากับจำนวนนิวตรอนที่แผ่ออกมาจากตัวกำเนิดนิวตรอนใน 1 วินาที เมื่อรัศมี r ของทรงกลมมีค่าเข้าใกล้ศูนย์ เงื่อนไขข้อที่ 2 จึงเขียนได้ว่า

$$\lim_{r \rightarrow 0} 4\pi r^2 J = S$$

เมื่อ S = จำนวนนิวตรอนทั้งหมดที่แผ่ออกมาจากตัวกำเนิดนิวตรอนใน 1 วินาที จากกฎของฟิค (Fick's law)

$$J = -D \text{ grad } \phi$$

นำค่า J^2 ในสมการ (2.2) แทนลงในสมการ (2.3) แล้วใช้เงื่อนไขทั้งสองข้อ จะได้คำตอบของสมการ (2.3) คือ

$$\phi_f(r) = \frac{S}{4\pi D_f} \frac{e^{-K_f r}}{r} \quad \dots (2.4)$$

สมการ (2.4) นี้เป็นค่าฟังก์ชันของนิวตรอนเร็วรอบ ๆ ตัวกำเนิดนิวตรอนที่มีระยะทางออกไปจากตัวกำเนิดนิวตรอนเป็นระยะทาง r ในตัวกลางที่มีขนาดอนันต์ ฟังก์ชันของนิวตรอนเร็วที่หามาได้นี้ จะใช้เป็นตัวกำเนิดของเทอร์มาลนิวตรอนต่อไป

2.2.2 กรณีของเทอร์มาลนิวตรอน

เทอม s ในสมการการฟุ้ง สำหรับเทอร์มาลนิวตรอนมีค่าเท่ากับ

$$\Sigma_f \phi_f$$

จากสมการ (2.1) เขียนสมการการฟุ้งของเทอร์มาลนิวตรอนได้ดังนี้

$$v^2 \phi - K^2 \phi + \frac{\Sigma_f}{D} \phi_f = 0 \quad \dots (2.5)$$

โดยให้

$$K^2 = \frac{1}{L^2} = \frac{\Sigma_a}{D}$$

เมื่อ L เป็นความยาวของการฟุ้งของเทอร์มาลนิวตรอน

D คือ สัมประสิทธิ์การฟุ้งของเทอร์มาลนิวตรอน

เงื่อนไขขอบเขตสำหรับหาค่าเทอร์มาลฟลักซ์ในสมการ (2.5) คือ

1) ฟลักซ์ต้องมีค่าไม่เป็นอนันต์ที่จุดใด ๆ

2) จำนวนนิวตรอนที่แผ่ออกจากตัวกำเนิดนิวตรอนซึ่งวางอยู่ใน

ตัวกลางที่มีขอบเขตอนันต์ มีค่าเท่ากับจำนวนนิวตรอนที่ถูกดูดกลืนอยู่ในตัวกลาง

เงื่อนไขข้อที่ 2 เขียนได้ว่า

$$\int_0^{\infty} (\Sigma_a \phi) 4 \pi r^2 dr = S \quad \dots (2.6)$$

เมื่อ $\Sigma_a \phi$ = จำนวนเทอร์มาลนิวตรอนที่ถูกดูดกลืนอยู่ในตัวกลาง 1 ซม.³/วินาที

นำค่า v^2 จากสมการ (2.2) และ ϕ_f จากสมการ (2.4)

แทนลงในสมการ (2.5) แล้วใช้เงื่อนไขทั้ง 2 ข้อจะหาค่าตอบของสมการ

(2.5) ได้ดังนี้

$$\phi(r) = \frac{S K_f^2}{4\pi D(K^2 - K_f^2)r} \left(e^{-K_f r} - e^{-Kr} \right) \quad \dots(2.7)$$

สมการ (2.7) คือค่าเทอร์มอดพลักซ์ที่ระยะห่างจากตัวกำเนิดนิวตรอนเท่ากับ r

สมการ (2.7) นี้ใช้หาค่าพลักซ์ของเทอร์มอดนิวตรอนเมื่อ $r = 0$ ไม่ได้ แต่สามารถใช้วิธีเคอร์เนลหาค่าออกมาได้ดังนี้

$$D \nabla^2 \phi - \Sigma_a \phi + \Sigma_f \phi_f = 0 \quad \dots(2.8)$$

คำตอบของสมการ (2.8) โดยวิธีเคอร์เนลมีค่าดังนี้

$$\phi(r) = \frac{\int_{\text{all space}} \Sigma_f \phi_f e^{-K|\vec{r} - \vec{r}_0|} d\vec{r}_0}{4\pi D |\vec{r} - \vec{r}_0|}$$

$$\phi(0) = \frac{\int \Sigma_f \phi_f e^{-Kr_0} d\vec{r}_0}{4\pi D r_0}$$

$$\text{เมื่อ } d\vec{r}_0 = 4\pi r_0^2 dr_0 \quad \text{และ} \quad \phi_f(r_0) = \frac{S e^{-K_f r_0}}{4\pi D_f r_0}$$

$$\phi(0) = \int_0^\infty \frac{\Sigma_f \cdot S e^{-K_f r_0} \cdot e^{-Kr_0}}{4\pi D r_0 \cdot 4\pi D_f r_0} 4\pi r_0^2 dr_0$$

$$\phi(0) = \frac{S K_f^2}{4\pi D} \int_0^{\infty} e^{-(K+K_f) r_0} dr_0$$

$$\phi(0) = \frac{S K_f^2}{4\pi D (K+K_f)} \dots\dots\dots (2.9)$$

เมื่อแทนค่า S , K_f , K และ D ลงในสมการ (2.9) จะหาค่าเทอร์มัลฟลักซ์ที่ตำแหน่ง $r = 0$ ได้

2.3 ทฤษฎีการฟุ้งของนิวตรอนสามพวก

เป็นทฤษฎีที่ใช้สำหรับอธิบายการกระจายของนิวตรอน ที่แผ่ออกจากตัวกำเนิดนิวตรอนที่วางอยู่ในวัสดุสำหรับลดความเร็วใด ๆ โดยถือว่านิวตรอน ที่วิ่งออกจากตัวกำเนิดนิวตรอนแล้วไปฟุ้งอยู่ในตัวกลาง คือนิวตรอนเร็วกับเทอร์มัลนิวตรอน การลดพลังงานของนิวตรอนเร็วเป็นไปทีละขั้นมีความยาวของการฟุ้งสำหรับนิวตรอนเร็ว 2 ค่าด้วยกันคือ L_1 กับ L_2 เริ่มต้นจากนิวตรอนที่มีพลังงานสูงจนถึงเทอร์มัลนิวตรอน นิวตรอนที่แผ่ออกจากตัวกำเนิดเป็นนิวตรอนเร็ว เมื่อวิ่งไปปรากฏตำแหน่งต่าง ๆ ในตัวกลางจะกลายเป็นต้นกำเนิดของเทอร์มัลนิวตรอนที่ตำแหน่งนั้น ต้นกำเนิดของเทอร์มัลนิวตรอนจึงปรากฏอยู่ทุกแห่งในตัวกลาง ส่วนนิวตรอนเร็วมีต้นกำเนิดอยู่เพียงแห่งเดียว คือที่ตัวกำเนิดนิวตรอน

ทฤษฎีการฟุ้งของนิวตรอน 3 พวกนี้ ใช้สมการการฟุ้งคำนวณหาฟลักซ์ของนิวตรอนเร็วแล้วหาฟลักซ์ของเทอร์มัลนิวตรอนเช่นเดียวกับการหาเทอร์มัลฟลักซ์ โดยใช้ทฤษฎีการฟุ้งของนิวตรอน 2 พวก

สมการการฟุ้งของนิวตรอนพวกที่ 1 คือ

$$D_1 \nabla^2 \phi_{f_1} - \sum_{f_1} \phi_{f_1} = 0$$

$$\nabla^2 \phi_{f_1} - K_1^2 \phi_{f_1} = 0 \quad \dots(2.10)$$

นำค่า ∇^2 จากสมการ (2.2) แทนในสมการ (2.10) แล้วใช้เงื่อนไขข้อที่ 1 และ ข้อที่ 2 ในสมการ (2.6) จะได้คำตอบของสมการ (2.10) คือ

$$\phi_{f_1}(r) = \frac{S}{4\pi D_1 r} e^{-K_1 r} \quad \dots(2.11)$$

เมื่อ D_1 คือ สัมประสิทธิ์การฟุ้งของนิวตรอนเร็วพวกที่ 1

$K_1 = \frac{1}{L_1}$ เมื่อ L_1 คือ ความยาวของการฟุ้งของนิวตรอนเร็ว พวกที่ 1

นิวตรอนเร็ว จากสมการ (2.11) นี้จะเป็นกัมมาเบิดของนิวตรอนเร็ว ที่จะลดพลังงานต่อไป

สมการการฟุ้งของนิวตรอนเร็วพวกที่ 2

$$D_2 \nabla^2 \phi_{f_2} - \sum_{f_2} \phi_{f_2} + \sum_{f_1} \phi_{f_1} = 0$$

$$\nabla^2 \phi_{f_2} - \frac{\sum_{f_2} \phi_{f_2}}{D_2} + \frac{\sum_{f_1} \phi_{f_1}}{D_2} = 0 \quad \dots(2.12)$$

คำตอบของสมการ (2.12) จะหาได้โดยวิธีทางคณิตศาสตร์ แล้วใช้เงื่อนไข

จากสมการ (2.6) จะได้ฟังก์ชันของนิวตรอนเร็วคือ

$$\phi_2(r) = \frac{S}{4\pi D_2 r} \frac{K_1^2}{K_2^2 - K_1^2} \left[e^{-K_1 r} - e^{-K_2 r} \right] \dots(2.13)$$

เมื่อ D_2 คือ สัมประสิทธิ์การพุ่งของนิวตรอนเร็วพวกที่ 2

ค่าพลาซซ์ที่ได้จากสมการ (2.13) จะกลายเป็นต้นกำเนิดของเทอร์มาลนิวตรอนต่อไป

สมการการพุ่งของเทอร์มาลนิวตรอนเขียนได้ดังนี้

$$\nabla^2 \phi - K^2 \phi + \frac{\Sigma_{f_2}}{D} \cdot \phi_{f_2} = 0 \quad \dots\dots(2.14)$$

นำเงื่อนไขขอบเขตที่ใช้สำหรับหาเทอร์มาลพลาซซ์ จากสมการ (2.6) มาใช้ในการหาเทอร์มาลพลาซซ์ สำหรับสมการ (2.14) นำค่า ∇^2 จากสมการ (2.2) และ $\phi_{f_2}(r)$ จากสมการ (2.13) แทนลงในสมการ (2.14) จะหาค่าคอมของสมการ (2.14) ได้ดังนี้

$$\phi(r) = \frac{S}{4\pi D r} \frac{K_1^2 \cdot K_2^2}{K_2^2 - K_1^2} \left[\frac{1}{K^2 - K_1^2} (e^{-K_1 r} - e^{-Kr}) - \frac{1}{K^2 - K_2^2} (e^{-K_2 r} - e^{-Kr}) \right] \quad \dots\dots(2.15)$$

สมการ (2.15) นี้ คือค่าเทอร์มาลพลาซซ์ที่ระยะห่างจากตัวกำเนิดนิวตรอนเท่ากับ r สมการนี้ใช้หาค่าพลาซซ์ของเทอร์มาลนิวตรอนเมื่อ $r = 0$ โดยตรงไม่ได้ แต่อาจนำ L'Hospital Rule มาใช้เพื่อช่วยในการหาค่า จะได้ผลดังนี้

$$\phi(0) = \frac{S}{4\pi D} \frac{K_1^2 K_2^2}{K_2^2 - K_1^2} \left[\frac{1}{K+K_1} - \frac{1}{K+K_2} \right] \quad \dots\dots(2.16)$$

สมการ (2.16) เป็นค่าเทอร์มาลพลักซ์ ณ จุดกำเนิดที่เกิดจากตัวกำเนิดนิวตรอน ขนาดจุดที่วางอยู่ในตัวกลาง เอกพันธ์ที่มีขอบเขตอนันต์

2.4 ทฤษฎีเฟอร์มิเอจ⁴

เป็นทฤษฎีที่เหมาะสมที่จะใช้ศึกษาการกระจายของนิวตรอน ในตัวกลางที่ ประกอบด้วยนิวเคลียสที่ค่อนข้างหนัก เมื่อเทียบกับนิวตรอน เช่น กราไฟท์ ซึ่งมี เลขมวลเท่ากับ 12 สำหรับตัวกลางที่ประกอบด้วยนิวเคลียสเบา เช่น น้ำ ซึ่ง ประกอบด้วยนิวเคลียสของไฮโดรเจน มีเลขมวลเท่ากับ 1 ใช้ทฤษฎีนี้ไม่ใคร่ได้ ผลดี นิวตรอนที่วิ่งออกจากตัวกำเนิดเป็นนิวตรอนเร็ว เมื่อนิวตรอนนี้วิ่งไปใน ตัวกลาง ซึ่งประกอบด้วยนิวเคลียสที่ค่อนข้างหนัก นิวตรอนจะมีการชนกับนิวเคลียส หลายครั้งก่อนที่จะกลายเป็นเทอร์มาลนิวตรอน การชนระหว่างนิวตรอนกับนิวเคลียส (ที่มีเลขมวลค่อนข้างหนัก) แต่ละครั้งนิวตรอนจะสูญเสียพลังงานไม่มากนัก ถือได้ว่าการวิ่งช้าลงของนิวตรอนเนื่องจากการสูญเสียพลังงานโดยชนกับนิวเคลียสเป็นไป อย่างต่อเนื่อง (continuous) ค่าเฉลี่ยของอัตราส่วนของลอการิทึม (logarithm) ของพลังงานของนิวตรอนก่อนชนกับหลังชนทุกครั้งมีค่าใกล้เคียงกัน ไม่ขึ้นกับค่าพลังงานของ นิวตรอนก่อนชนแต่ละตัว ตั้งแต่ นิวตรอนเร็วเมื่อเริ่มมีการชนกับนิวเคลียสจนกระทั่งกลายเป็น เทอร์มาลนิวตรอน

สมการเฟอร์มิเอจเขียนได้ดังนี้

$$\sqrt[2]{q} = \frac{\partial q}{\partial \tau} \dots\dots\dots(2.17)$$

⁴Samuel Glasstone and Alexander Sesonske, Nuclear Reactor Engineering. (New York: Van Nostrand Reinhold Company., 1967) 1.p.140

เมื่อ q คือความหนาแน่นของนิวตรอนพลังงาน E ที่วิ่งช้าลงใน 1 หน่วยปริมาตรต่อวินาที

$$q = \phi(E) \xi \Sigma_s E \quad \dots (2.18)$$

τ คือเฟอรัมิจหรือ เอรของนิวตรอนที่มีพลังงาน E โดยมีพลังงานเริ่มต้นเท่ากับ E_0 มีหน่วยเป็นความยาวกำลังสอง

$$\tau(E) = \int_E^{E_0} \frac{D_f}{\xi \Sigma_s E} dE \quad \dots (2.19)$$

ξ คือ average logarithmic energy decrement per collision

D_f คือ สัมประสิทธิ์การฟุ้งของนิวตรอนเร็ว

พิจารณาท้วกำเนิดนิวตรอนแบบระนาบ ขนาดอนันต์ (infinite plane source) ส่งนิวตรอนเร็วออกมาที่มีพลังงานเดียว (monoenergetic neutrons) นิวตรอนออกมาอย่างสม่ำเสมอในอัตรา S นิวตรอน/วินาที ต้วนิวตรอนอยู่ในระนาบ YZ ผ่านตำแหน่ง $x=0$ ในตัวกลางเอกพันธ์ ซึ่งมีขอบเขตอนันต์ ค่า q ที่ตำแหน่งห่างจากต้วกำเนิดเท่ากับ x จึงมีค่าไม่ขึ้นกับ y และ z

สมการ (2.17) เขียนใหม่ได้ว่า

$$\frac{\partial^2 q}{\partial x^2}(x, \tau) - \frac{\partial q}{\partial \tau}(x, \tau) = 0 \quad x \neq 0 \text{ และ } -\infty < x < \infty \dots (2.20)$$

เงื่อนไขขอบเขตสำหรับต้วกำเนิดนิวตรอน มีดังนี้⁵

⁵Meghreblian and Holmes, Reactor Analysis p. 276

1) ที่ตัวกำเนิด S นิวตรอนต่อ 1 หน่วยพื้นที่ต่อ 1 หน่วยเวลา

$$x = 0, \tau = 0$$

2) ไม่มีตัวกำเนิดอื่น นอกจากที่ $x = 0$

$$3) \int_0^{\infty} q(x, \tau) dx = \frac{1}{2} S,$$

$$q(-x, \tau) = q(x, \tau), \tau > 0 \dots(2.21)$$

กรณีในตัวกำเนิดนิวตรอนอยู่ในตัวกลางที่ไม่มีการดูดกลืนนิวตรอนค่าตอบของสมการ (2.20) หาได้โดยใช้วิธี ลาลาซทรานซฟอร์ม⁶ แล้วใช้เงื่อนไขของตัวกำเนิดนิวตรอน คือ สมการ (2.21) ค่าตอบที่ได้ คือ

$$q_{p1}(x, \tau) = \frac{S e^{-\frac{x^2}{4\tau}}}{(4\pi\tau)^{\frac{1}{2}}} \dots(2.22)$$

$q(x, \tau)$ ในสมการ (2.22) คือความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลงที่ตำแหน่งห่างจากตัวกำเนิดแบบระนาบเท่ากับ x

สำหรับตัวกำเนิดนิวตรอนที่เป็นจุดวางอยู่ที่ตำแหน่ง $x = 0$ ในตัวกลางที่มีขอบเขตอนันต์ จะหาความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลงได้จากค่าตอบของสมการเฟอรมีเอจ ที่ตัวกำเนิดนิวตรอนเป็นแบบระนาบมีขนาดอนันต์ คือสมการ (2.22) โดยใช้ความสัมพันธ์⁷

$$q_p(x, \tau) = \frac{1}{2\pi x} \frac{d}{dx} q_{p1}(x, \tau) \dots(2.23)$$

⁶ Pucl V. Churchill, Operational Mathematics, 2nd ed.

(New York: McGraw-Hill Book Company., 1958) p 328

⁷ Samuel Glasstone and Milton C. Edlund, The Elements

of Nuclear Reactor Theory, 4 ed. (New York : D Van Nostrand

Company, INC. 1955) p. 179

เมื่อ $q_{pt}(x, \tau)$ = ความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลงจากตัวกำเนิดนิวตรอน
ขนาดจุด

$q_{pl}(x, \tau)$ = ความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลงจากตัวกำเนิดนิวตรอน
แบบระนาบขนาดอนันต์

แทนค่า $q_{pl}(x, \tau)$ จากสมการ (2.22) ลงในสมการ (2.23)
จะได้

$$q_{pt}(x, \tau) = \frac{S_3}{(4\pi\tau)^{3/2}} e^{-\frac{x^2}{4\tau}} \dots (2.24)$$

ถ้าตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุดอยู่ที่ตำแหน่ง x_0

$$q_{pt}(x, \tau) = \frac{S_3}{(4\pi\tau)^{3/2}} e^{-\frac{|x-x_0|^2}{4\tau}} \dots (2.25)$$

006694

จะเห็นว่า ความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลง ณ ตำแหน่งใด ๆ
ขึ้นอยู่กับค่า x และ τ ดังนั้น ถ้าใช้ค่า τ ซึ่งเป็นเอจของเทอร์มัลนิวตรอน
คำนวณหาความหนาแน่นของนิวตรอนก็จะเป็นความหนาแน่นของเทอร์มัล
นิวตรอนซึ่งเกิดขึ้นจากการวิ่งช้าลงของนิวตรอนที่มีพลังงานสูงกว่า

พิจารณาปริมาตรเล็ก ๆ ที่ตำแหน่ง x_0 , พื้นที่หน้าตัดมีขนาด 1 ซม.²
ความหนา dx_0 ซม. ต้นกำเนิดของเทอร์มัลนิวตรอนในปริมาตรนี้มีค่า

$$q(x_0) dx_0 = \frac{e^{-\frac{x_0^2}{4\tau}}}{(4\pi\tau)^{3/2}} dx_0 \dots (2.26)$$

อาศัยวิธีเคอร์เนล หากค่าเทอร์มาลพลั๊กซ์ที่ตำแหน่ง x สำหรับตัว
กำเนิดนิวตรอนแบบระนาบขนาดคอนันต์ โดยใช้สมการ (2.26) เป็นต้นกำเนิด
ของเทอร์มาลนิวตรอนที่กระจายอยู่ทั่วไปในตัวกลางที่มีขอบเขตคอนันต์ ค่าของ
พลั๊กซ์ คือ

$$\phi(x, \tau) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-K|x-x_0|}}{2KD} \frac{e^{-\frac{x_0^2}{4\tau}}}{(4\pi\tau)^{1/2}} dx_0$$

$$\text{หรือ } \phi(x, \tau) = \frac{1}{4KD} \sqrt{\pi\tau} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-K|x-x_0|} \frac{e^{-\frac{x_0^2}{4\tau}}}{4\tau} dx_0 \dots (2.27)$$

เมื่อ $\frac{e^{-K|x-x_0|}}{2KD}$ เป็นการฟังก์ชันเคอร์เนล สำหรับตัวกำเนิดแบบระนาบ

ในตัวกลางที่มีขอบเขตคอนันต์ และตัวกำเนิดนิวตรอนกรณีนี้คือ

$$\frac{e^{-\frac{x_0^2}{4\tau}}}{(4\pi\tau)^{1/2}}$$

การอินทิเกรตสมการ (2.27) ทำได้โดยการแยกอินทิเกรตออกเป็น 2 ช่วงคือ

1) x_0 มีค่าจาก $-\infty$ จนถึง x เมื่อ $x > x_0$ ดังนั้นจึง
สามารถแทน $|x-x_0|$ ได้ด้วย $x-x_0$ และ

2) x_0 มีค่าจาก x จนถึง ∞ เมื่อ $x_0 > x$ กรณีนี้
สามารถแทน $|x-x_0|$ ได้ด้วย x_0-x

ผลสุดท้ายได้คำตอบ คือ

$$\phi_{pl}(x, \tau) = \frac{S}{4KD} e^{K^2 \tau} \left\{ e^{-Kx} \left[1 + \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2\sqrt{\tau}} - K\sqrt{\tau} \right) \right] + e^{Kx} \left[1 - \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2\sqrt{\tau}} + K\sqrt{\tau} \right) \right] \right\} \dots (2.28)$$

เมื่อ $\operatorname{erf}(x) = \text{error function} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x e^{-u^2} du$

ค่า $\phi(x, \tau)$ ในสมการ (2.28) นี้เป็นค่าเทอร์มอลพลักซ์ที่ตำแหน่ง x ห่างจากตัวกำเนิดนิวตรอนแบบระนาบขนาดคอนันต์ที่มีความแรง S นิวตรอน/วินาที ซึ่งวางอยู่ที่ระนาบ $x = 0$ ในตัวกลางเอกพันธ์ที่มีขอบเขตอนันต์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่าพลักซ์ที่เกิดจากตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุดกับค่าพลักซ์ที่เกิดจากตัวกำเนิดนิวตรอนแบบระนาบ คือ

$$\phi_{pt}(x, \tau) = -\frac{1}{2\pi x} \cdot \frac{d}{dx} \phi_{pl}(x, \tau) \dots (2.29)$$

แทนค่า $\phi(x, \tau)$ จากสมการ (2.28) ซึ่งเป็น $\phi_{pl}(x, \tau)$ ลงในสมการ (2.29) จะได้

$$\phi_{pt}(x, \tau) = \frac{S}{8\pi D x} e^{K^2 \tau} \left\{ e^{-Kx} \left[1 + \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2\sqrt{\tau}} - K\sqrt{\tau} \right) \right] - e^{Kx} \left[1 - \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2\sqrt{\tau}} + K\sqrt{\tau} \right) \right] \right\} \dots (2.30)$$

ค่า x ในสมการ (2.30) อาจแทนได้ด้วย r ซึ่งกำหนดให้เป็น ระยะระหว่างตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุดที่วางอยู่ ณ ตำแหน่ง $x = 0$ กับ ตำแหน่งที่ต้องการหาค่าฟลักซ์ ฟลักซ์จะมีค่าดังนี้

$$\phi_{pt}(r, \tau) = \frac{S}{8\pi D r} e^{K^2 \tau} \left\{ e^{-Kr} \left[1 + \operatorname{erf} \left(\frac{r}{2\sqrt{\tau}} - K\sqrt{\tau} \right) \right] - e^{Kr} \left[1 - \operatorname{erf} \left(\frac{r}{2\sqrt{\tau}} + K\sqrt{\tau} \right) \right] \right\} \dots (2.31)$$

ค่า $\phi_{pt}(r, \tau)$ ในสมการ (2.31) เป็นค่าเทอร์มาลฟลักซ์ที่ตำแหน่ง r ณ ตำแหน่งใด ๆ รอบตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุด ที่มีความแรง S นิวตรอน/วินาที ซึ่งวางอยู่ที่ตำแหน่ง $r = 0$ ในตัวกลางเอกพันธ์ที่มีขอบเขตอนันต์

สมการ (2.31) นี้ใช้หาค่าฟลักซ์ของเทอร์มาลนิวตรอนเมื่อ $r = 0$ โดยตรงไม่ได้ แต่อาจนำ L'Hospital Rule มาใช้เพื่อช่วยในการหาค่า จะได้ผลดังนี้

$$\phi_{pt}(0, \tau) = \frac{S}{4\pi D} \left[\frac{1}{\sqrt{\tau}} - e^{K^2 \tau} \cdot K(1 - \operatorname{erf} K\sqrt{\tau}) \right] \dots (2.32)$$

ค่าของฟลักซ์ในสมการ (2.32) เป็นฟลักซ์ ณ จุดกำเนิดที่เกิดจากตัวกำเนิดนิวตรอนขนาดจุดที่วางอยู่ในตัวกลางเอกพันธ์ที่มีขอบเขตอนันต์

2.5 การหาเทอร์มาลฟลักซ์เฉลี่ยรอบจุดกำเนิด

ถ้าเป็นเครื่องวัดความชื้น มักมีหัววัดซึ่งมีความยาว เช่น ยาวประมาณ 40 ซม. และตัวกำเนิดนิวตรอนอยู่ที่กลางหัววัด นิวตรอนวิ่งเข้าหัววัดตลอดแนว ในกรณีนี้จะหาเทอร์มาลฟลักซ์เฉลี่ยได้ดังนี้

$$\bar{\phi}_D = \frac{1}{a} \int_0^a \phi_{th}(r) dr \dots (2.33)$$

เมื่อ a คือความยาวครึ่งหนึ่งของหัววัด

โดยใช้ทฤษฎีการพุ่งของนิวตรอน 2 พวก นำค่า $\phi_{th}(r)$ จากสมการ (2.7) แทนลงในสมการ (2.33) จะได้อค่าเทอร์มาลฟลักซ์เฉลี่ย

$$\bar{\phi}_D = \frac{1}{a} \frac{S}{4\pi D} \frac{L^2}{L_f^2 - L^2} \left[E_1\left(\frac{a}{L}\right) - E_1\left(\frac{a}{L_f}\right) + \ln\left(\frac{L_f}{L}\right) \right] \dots (2.34)$$

ถ้าจะนำค่า $\phi_{th}(r)$ จากทฤษฎีการพุ่งของนิวตรอน 3 พวกในสมการ (2.15) แทนลงในสมการ (2.33) จะหาค่าเทอร์มาลฟลักซ์เฉลี่ยได้ คือ

$$\bar{\phi}_D = \frac{1}{a} \frac{S}{4\pi D} \frac{L^2}{L_1^2 - L_2^2} \left[\frac{L_1^2}{L_1^2 - L^2} \left\{ E_1\left(\frac{a}{L}\right) - E_1\left(\frac{a}{L_1}\right) + \ln\left(\frac{L_1}{L}\right) \right\} - \frac{L_2^2}{L_2^2 - L^2} \left\{ E_1\left(\frac{a}{L}\right) - E_1\left(\frac{a}{L_2}\right) - \ln\left(\frac{L_2}{L}\right) \right\} \right] \dots (2.35)$$

เมื่อ

$$E_1(x) = \int_x^\infty \frac{e^{-y}}{y} dy$$

2.6 วิธีหาค่าคงที่ต่าง ๆ จากทฤษฎี

2.6.1 การหาความยาวของการพุ่งของนิวตรอนช้า (L)

ขณะที่นิวตรอนเร็ววิ่งผ่านวัสดุลดความเร็ว ทำให้ความเร็วลดลง ระยะทางที่นิวตรอนเร็วเคลื่อนที่จนเป็นเทอร์มาลนิวตรอน เรียกว่าความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็ว (L_f) ขณะที่นิวตรอนเร็วกลายเป็นเทอร์มาลนิวตรอนแล้ว เทอร์มาลนิวตรอนเหล่านั้นจะพุ่งไปในตัวกลาง มีความยาวของการพุ่งของนิวตรอน (L) หาได้โดยใช้สมการการพุ่ง

กรณีที่อยู่ในสภาวะคงที่และไม่มีตัวกำเนิดนิวตรอนอยู่ในตัวกลาง สมการการพุ่งเขียนได้ว่า

$$D \nabla^2 \phi - \phi \Sigma_a = 0 \quad \dots (2.36)$$

ค่าของฟังก์ชันที่เกิดจากตัวกำเนิดนิวตรอนที่เป็นจุดในตัวกลางขนาดอนันต์ คือ

$$\phi = \frac{q e^{-\frac{r}{L}}}{4 \pi D r}$$

เมื่อ q คือ ความหนาแน่นของนิวตรอนที่วิ่งช้าลง (slowing down density) อัตราการถูกกลืนนิวตรอนต่อ 1 หน่วยปริมาตรที่ตำแหน่ง r ห่างจากตัวกำเนิด คือ $\phi \Sigma_a$

ค่าเฉลี่ยของระยะทางกำลังสองที่นิวตรอนวิ่งไปก่อนที่จะถูกกลืน

$$\overline{r^2} = \frac{\int r^2 \phi \Sigma_a \cdot dV}{\int \phi \Sigma_a \cdot dV} = \frac{\int r^2 \phi dV}{\int \phi \cdot dV}$$

โดยการแทนค่า ϕ และ $dV = 4 \pi r^2 dr$, และอินทิเกรตจาก $r = 0$ จนถึง $r = \infty$ จะได้

$$\overline{r^2} = 6L^2$$

$$\text{และ } L^2 = \frac{D}{\Sigma_a} \quad \text{และ } L^2 = \frac{\lambda_t \cdot \lambda_a}{3}$$

เมื่อ λ_t คือระยะทางเฉลี่ยแบบทรานสปอร์ต (transport mean free path) มีค่าเท่ากับ $\frac{\lambda_s}{1-\bar{\mu}}$

$$L^2 = \frac{\lambda_a \lambda_s}{3(1-\bar{\mu})} \quad \dots(2.37)$$

$\bar{\mu}$ คือค่าเฉลี่ยของมุมที่กระจายไปต่อการชน 1 ครั้ง ไม่ขึ้นกับพลังงาน สำหรับวัสดุที่ใช้ลดความเร็วเป็นของผสม

$$\bar{\mu} = \frac{\frac{2}{3} \sum_i \frac{N_i \sigma_s^i}{A_i}}{\sum_i N_i \sigma_s^i} \quad \dots(2.38)$$

เมื่อ A_i คือ เลขมวล (mass number) ของแต่ละธาตุ
 σ_s^i เป็นภาคตัดขวางสำหรับการกระเจิงต่ออะตอมของธาตุที่ i
 N_i เป็นจำนวนอะตอมต่อ 1 หน่วยปริมาตรของธาตุที่ i

$$N_i = \frac{\rho N_a v_i}{M} \quad \dots(2.39)$$

เมื่อ v_i เป็นจำนวนอะตอมของธาตุที่ i ในโมเลกุลของของผสม
 M เป็นน้ำหนักโมเลกุลของของผสม

2.6.2 ความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็ว (L_F) กรณีที่ทฤษฎีการพุ่งของนิวตรอน 2 พวกและทฤษฎีเฟอร์มีเอจ

การหา L_F ทำได้ 2 วิธี คือ

วิธีที่ 1⁹

กำหนดให้ E_1 เป็นพลังงานของนิวตรอนก่อนชนกับนิวเคลียส
 E_2 เป็นพลังงานของนิวตรอนหลังชนกับนิวเคลียส

$\left(\frac{E_1}{E_2}\right)_{av}$ คืออัตราส่วนของพลังงานเฉลี่ยก่อนชนและหลังชน

ถ้านิวตรอนเร็วพลังงานเดิม E_1 ชนกับนิวเคลียส N ครั้ง ทำให้พลังงานลดลงจนเหลือ E_f จะเขียนได้ว่า

$$\left\{ \left(\frac{E_1}{E_2}\right)_{av} \right\}^N = \frac{E_1}{E_f}$$

หรือ

$$N = \frac{\ln\left(\frac{E_1}{E_f}\right)}{\ln\left(\frac{E_1}{E_2}\right)_{av}} \dots\dots(2.40)$$

$\ln\left(\frac{E_1}{E_2}\right)_{av}$ เป็นค่าเฉลี่ยของ logarithm ของพลังงานที่สูญเสียไปต่อการชน 1 ครั้ง แทนได้โดย

$$\xi = 1 - \frac{(A-1)^2}{2A} \ln \frac{A+1}{A-1}$$

⁹D.J. Littler, and J.F. Raffle, An Introduction to Reactor Physics, (New York : Pergamon Press., 1957) p. 61

$$\text{และ} \quad = \quad \frac{2}{A + \frac{2}{3}}, \quad A > 10 \quad \dots (2.41)$$

เมื่อ A เป็นเลขมวลของตัวกลางที่ไหลด้วยความเร็ว
เมื่อวัสดุที่ไหลด้วยความเร็วเป็นของผสม

$$\xi \quad \frac{\sum_1 N_i \sigma_i^i \xi_i}{\sum_1 N_i \sigma_i^i} \quad \dots (2.42)$$

โอกาสที่นิวตรอนวิ่งไปได้ระยะทาง s โดยไม่มีการชนกับนิวเคลียส
แล้วจะชนกับนิวเคลียสในระยะทาง ds ต่อมา คือ

$$10 \quad e^{-\frac{s}{l_s}} \frac{ds}{l_s}$$

ถ้า $(s^2)_{av} =$ ระยะทางเฉลี่ยกำลังสองที่นิวตรอนวิ่งไปทั้งหมด
ตามทิศทางที่กระเจิง

$$\text{เมื่อ} \quad \Sigma_s \gg \Sigma_a$$

$$(s^2)_{av} = \int_0^{\infty} s^2 e^{-\frac{s}{l_s}} \frac{ds}{l_s} \quad \dots (2.43)$$

โดยการอินทิเกรต จะได้

$$(s^2)_{av} = 2\lambda_s^2 \quad \dots(2.44)$$

และ r^2 เป็นระยะทางกำลังสองที่นิวตรอนเริ่มเคลื่อนที่พลังงาน E_i จนกระทั่งพลังงานลดลงเป็น E_f โดยมีการชน N ครั้ง

$$(r^2)_{av} = N(s^2)_{av} \quad \dots(2.45)$$

แทนสมการ (2.42) ลงในสมการ (2.43)

$$(r^2)_{av} = 2N\lambda_s^2 \quad \dots(2.46)$$

โดยอาศัยทฤษฎีทรานสปอร์ต (Transport theory) สำหรับการกระเจิงของนิวตรอนที่ไม่กระจายออกรอบตัว (anisotropic)

$$\lambda_t = \frac{\lambda_s}{1-\bar{\mu}} \quad \dots(2.47)$$

เมื่อ λ_t เป็นระยะทางเฉลี่ยที่นิวตรอนเคลื่อนที่โดยใช้ทฤษฎีทรานสปอร์ต (Transport mean free path) และ $\bar{\mu}$ คือค่าโคไซน์เฉลี่ยของมุมที่กระเจิงไป สมการ (2.44) เขียนได้ว่า

$$(r^2)_{av} = \frac{2N \cdot \lambda_s^2}{1-\bar{\mu}} \quad \dots(2.48)$$

และ

$$L_f^2 = \frac{(r^2)_{av}}{6}$$

ความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็วก็คือ

$$L_f^2 = \frac{N^{fast} \lambda^2}{3(1-\mu)} \quad \dots(2.49)$$

เมื่อ

$$N^{fast} = \frac{\ln \left(\frac{E_i}{E_f} \right)}{\xi}$$

วิธีที่ 2 วิธีของฟลูจก-ทิตเติล (Fluege -Tittle method)¹¹

การหาความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็ว โดยวิธีนี้ได้มาจากการทดลองโดยใช้ของผสมระหว่างธาตุหนักกับไฮโดรเจน ภาคตัดขวางสำหรับการกระเจิงของธาตุต่าง ๆ แปรเปลี่ยนอย่างรวดเร็วตามพลังงาน

ถ้า s เป็นต้นกำเนิดของนิวตรอนพลังงาน E_1 วางอยู่ที่จุดกำเนิดพลักซ์ที่ r คือ

$$\phi(r) = \frac{s e^{-\frac{r}{\lambda_1}}}{4\pi r^2} \quad \dots(2.50)$$

เมื่อ λ_1 คือระยะทางเฉลี่ยที่นิวตรอนเคลื่อนที่

อัตราการชนของนิวตรอนกับนิวเคลียสของตัวกลางต่อ 1 หน่วยปริมาตรที่ $r = \phi \Sigma_s$

¹¹ Raymon L. Murray, Nuclear Reactor Physics,

(N.J.: Prentice-Hall, INC., 1957) p. 278-279.

ระยะทางเฉลี่ยกำลังสองสำหรับการชนครั้งแรก

$$\bar{r}_1^2 = \frac{\int \phi \Sigma_s r^2 dV}{\int \phi \Sigma_s \cdot dV} = 2 \lambda_1^2$$

นิวตรอนที่ผ่านการชนครั้งแรกนี้ จะทำตัวเหมือนกับเป็นต้นกำเนิดที่ r มีความแรง $\phi \Sigma_s$ คือ 1 หน่วยปริมาตรต่อเวลา และมีพลังงานเฉลี่ย $E_2 = \frac{E_1}{e}$ หลังจากการชนกับไฮโดรเจนแล้ว

โดยการรวม \bar{r}^2 จากการชนหลาย ๆ ครั้ง จนนิวตรอนมีพลังงาน ประมาณ 100 KeV

$$r^2 (E_1 - 100 \text{ KeV}) = 2 \lambda_1^2 + 2 \lambda_2^2 + 2 \lambda_3^2 + \dots$$

ระยะทางที่นิวตรอนวิ่งช้าลงหาได้จาก $L_f^2 = \frac{\bar{r}^2}{6}$

$$L_f^2 = \frac{\lambda_1^2 + \lambda_2^2 + \lambda_3^2 + \dots}{3} \dots (2.51)$$

จากการคำนวณหาระยะทางเฉลี่ยที่พลังงาน i (λ_i) เป็นฟังก์ชันของระยะทางเฉลี่ยในน้ำ (λ) ในไฮโดรเจน (λ_H) และในออกซิเจน (λ_O) จะเขียนเป็นสูตรได้ดังนี้

$$\frac{\lambda_i}{\lambda} = 2.155 - 0.119 \frac{\lambda_O}{\lambda_H} \dots (2.52)$$

ความยาวของการวิ่งกำลังสองตั้งแต่พลังงาน 5 MeV จนถึงประมาณ 100 KeV หาได้จาก

$$L_f^2 = \sum_i \frac{\lambda_i^2}{3}$$

ในการคำนวณ กำหนดให้พลังงานนิวตรอนที่ออกจากต้นกำเนิด 5 MeV พลังงานลดลงเป็น $E_2 = \frac{E_1}{e}$, $E_3 = \frac{E_2}{e}$ และ $E_4 = \frac{E_3}{e}$ หากค่า L_f^2 แต่ละพลังงานแล้วนำมารวมกัน

จากพลังงาน E_4 จนถึงพลังงานเทอร์มาล (เข้าใกล้ศูนย์) คำนวณโดยวิธีหาค่าเฉลี่ยจากกราฟทั้งสองวิธีโดยถือว่าที่พลังงาน 0 , $L_f^2=0$ และจากพลังงาน E_4 จนถึง 0 มีการลดพลังงานประมาณ 12 ครั้ง รวม L_f^2 ทุกพลังงานนำมาใช้ในการคำนวณต่อไป

จากการพิจารณาหาค่า L_f^2 ทั้งวิธีที่ 1 และวิธีที่ 2 ได้คำนวณโดยใช้นิวตรอนที่เกิดจากฟิชชัน พลังงาน 2 MeV สำหรับของผสมระหว่างอูมิเนียมกับน้ำเพื่อนำค่า L_f^2 ที่คำนวณได้เปรียบเทียบกับค่าที่ได้จากการทดลองในหนังสืออ้างอิงเล่มที่ 3 ปรากฏว่า วิธีที่ 1 ได้ผลใกล้เคียง กับผลที่ได้จากการทดลอง ตารางที่ 2.1 จึงนำ L_f^2 ที่ได้โดยใช้วิธีที่ 1 มาใช้ในการคำนวณเพียงวิธีเดียว

Volume fraction Al : H ₂ O	L_f^2		ผลที่ได้จากการทดลอง ¹²
	วิธีที่ 1	วิธีที่ 2	
0.5	50.87	67.48	53.9
0.652	57.01	76.77	60.25

ตารางที่ 2.1 แสดงค่า L_f^2 ที่คำนวณได้ตามทฤษฎี ทั้งวิธีที่ 1 และวิธีที่ 2 เปรียบเทียบกับค่าที่ได้จากการทดลอง

2.5.3 การหาความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็วพวกที่ 1 และพวกที่ 2¹³

วิธีนี้ได้มาจากหนังสืออ้างอิง¹³ โดยแบ่งพลังงานของนิวตรอนออกเป็น 7 กลุ่ม แล้วรวมกันเหลือ 2 กลุ่ม มีความยาวของการพุ่งของนิวตรอนเร็ว กลุ่มที่ 1 คือ L_1 มีพลังงาน 3 ช่วงด้วยกัน ตั้งแต่ 4.5 MeV จ ถึง 2.00 MeV และกลุ่มที่ 2 คือ L_2 มีพลังงานจาก 2.00 MeV จนถึง 0.025 eV โดยถือหลักว่า L_1 และ L_2 จะต้องมีความใกล้เคียงกัน อาจเขียนได้ดังนี้

$$L_1^2 = \sum_{i=1}^3 \frac{\ln \frac{E_{up,i}}{E_{low,i}}}{3(\xi \Sigma_s)(\Sigma_s(1-\mu))_i}$$

$$L_2^2 = \sum_{i=4}^7 \frac{\ln \frac{E_{up,i}}{E_{low,i}}}{3(\xi \Sigma_s)(\Sigma_s(1-\mu))_i} \dots\dots(2.53)$$

ในการคำนวณหาค่า L_F^2 ได้นำค่าคงที่จากตารางที่ 3.2 มาใช้ โดยใช้พลังงานเริ่มต้น 4.5 MeV

¹³Ølgaard, On the Theory of the Neutronic Method for Measuring the Water Content in Soil, (January 1965) 1.p 14-15