

บทที่ 3

การสร้างสมการเพื่อใช้ในการคำนวณ

ในการศึกษาเกี่ยวกับกากฟิสชันชนิดกากขี้เถ้า การสร้างสมการต่อเนื่องจากการซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิงสู่น้ำ จากน้ำสู่อากาศในห้อง และจากห้องออกนอกห้องโดยผ่านระบบระบายอากาศ เพื่อใช้ในการคำนวณปริมาณต่างๆ ตามที่ต้องการ

3.1 ปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง

ให้ P เป็นกำลังของเครื่องปฏิกรณ์ มีหน่วยเป็นวัตต์ (watt)

Q เป็นปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิงเมื่ออยู่ในสภาพสมดุล (equilibrium) มีหน่วยเป็นคูรี (curie)

Y เป็นฟิสชันยี่ลค์รวม มีหน่วยเป็นร้อยละ และมีค่าเท่ากับ

ฟิสชันยี่ลค์โดยตรง, Y_{indep} + ฟิสชันยี่ลค์โดยอ้อม, Y_{dep}

เนื่องจาก เครื่องปฏิกรณ์ที่มีกำลัง 1 วัตต์ ใ้จากการแตกตัวของนิวเคลียสของยูเรเนียม 3.1×10^{10} ครั้ง/วินาที

ดังนั้น เครื่องปฏิกรณ์ที่มีกำลัง P วัตต์ ใ้จากการแตกตัวของนิวเคลียสของยูเรเนียม $3.1 \times 10^{10} P$ ครั้ง/วินาที

นั่นคือ เครื่องปฏิกรณ์ที่มีกำลัง P วัตต์ ทำให้เกิดก๊าซ $3.1 \times 10^{10} P \frac{Y}{100}$ อะตอม/วินาที

เนื่องจาก ก๊าซที่เกิดขึ้นในแท่งเชื้อเพลิงเป็นก๊าซกัมมันตรังสี

ดังนั้น จึงมีการสลายตัว $Q \times 3.7 \times 10^{10}$ อะตอม/วินาที

ในสภาพสมดุล อัตราการเกิดของก๊าซ เท่ากับอัตราการสลายตัวของก๊าซ

นั่นคือ $3.1 \times 10^{10} P \times \frac{Y}{100} = Q \times 3.7 \times 10^{10}$

ดังนั้น $Q = \frac{3.1P}{3.7} \times \frac{Y}{100} \dots\dots(3.1.1)$

3.2 อัตราที่ก๊าซซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิง

ให้ R เป็นอัตราที่ก๊าซซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิง มีหน่วยเป็น
ปิโคคูรี/นาที (picocurie/min)

λ_1 เป็นค่าคงที่ของการสลายตัว (decay constant) ของก๊าซ
มีหน่วยเป็นต่อนาที

M_1 เป็นปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในน้ำเมื่ออยู่ในสภาพสมดุล มีหน่วยเป็น
ปิโคคูรี

A เป็นอัตราที่ก๊าซหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ มีหน่วยเป็นปิโคคูรี/นาที

เนื่องจาก อัตราการซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิง = อัตราที่ก๊าซสลายตัวในน้ำ
+ อัตราที่ก๊าซหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ

ดังนั้น $R = \lambda_1 M_1 + A \dots\dots(3.2.1)$

เมื่อ $\lambda_1 = \frac{0.693}{T_{1/2}}$

โดยที่ $T_{1/2}$ คือครึ่งชีวิต (half life) ของก๊าซ มีหน่วยเป็นนาที

3.3 ความสัมพันธ์ระหว่างโดสเรท (Dose Rate) กับปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในน้ำ
เมื่ออยู่ในสภาพสมมูลย์

ให้ D_s เป็นโดสเรทของรังสีแกมมาที่ฉีบน้ำ มีหน่วยเป็นแรด/วินาที
(rad/sec)

V_w เป็นปริมาตรของน้ำในบ่อปฏิกรณ์ มีหน่วยเป็นลบ.ชม.

C_1 เป็นปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในน้ำต่อหนึ่งหน่วยปริมาตร เมื่ออยู่ในสภาพสมมูลย์ มีหน่วยเป็นคูรี/ลบ.ชม.

E เป็นพลังงานของรังสีแกมมาที่ถูกล่อยออกมาเมื่อก๊าซสลายตัว มีหน่วยเป็น ล้านอิเล็กตรอนโวลต์/คิสอินทิเกรชัน
(millionelectronvolt/disintegration)

เนื่องจาก โดสเรทเป็นปริมาณรังสีที่คนหรือวัตถุอามรังสีรับไว้ในกำหนดเวลา
อันหนึ่ง

$$\text{ดังนั้น } D_s = \frac{1}{2} \left[C_1 \frac{\text{Ci}}{\text{cm}^3} \cdot \frac{3.7 \times 10^{10} \text{ dis/sec}}{1 \text{ Ci}} \cdot \frac{E \text{ MeV} \cdot 1.6 \times 10^{-6} \text{ erg}}{1 \text{ dis} \cdot 1 \text{ MeV}} \cdot \frac{1 \text{ rad}}{100 \text{ erg/gm}} \right]$$

เนื่องจาก น้ำปริมาตร 1 ลบ.ชม. (cm³)หนัก 1 กรัม (gm)

$$\text{ดังนั้น } D_s = \frac{1}{2} \frac{(C_1 \times 3.7 \times 10^{10})(E)(1.6 \times 10^{-6})}{100} \dots\dots(3.3.1)$$

3.4 อัตราการซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิงของก๊าซชนิดต่างๆ

ถือว่า อัตราการซึมของก๊าซต่อหนึ่งหน่วยปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อ-
เพลิง เท่ากันทุกก๊าซ

$$\text{ดังนั้น } \frac{R}{Q} \approx 100 \quad \text{เท่ากันทุกก๊าซ} \dots\dots(3.4.1)$$

3.5 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราที่กาชหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศกับปริมาณกาชที่มีอยู่ในน้ำ

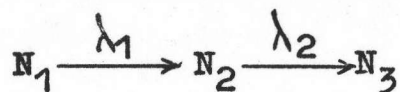
ถือว่า ในสภาพสมดุล อัตราที่กาชหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศคือปริมาณกาชที่มีอยู่ในน้ำ มีค่าคงที่ทุกกาช

ดังนั้น
$$\frac{A}{M_1} = K \quad \dots\dots(3.5.1)$$

เมื่อ K เป็นค่าคงที่

3.6 สมการแสดงการสลายตัวแบบต่อเนื่องของกาชในอากาศ เมื่อมีการถูกอากาศออกจากห้อง

การสลายตัวแบบต่อเนื่องของกาชเป็นไปดังสมการ



เมื่อ N_1 เป็นความเข้มข้น (concentration) ของอะตอมแม่ (parent atom) ที่มีอยู่ในอากาศ มีหน่วยเป็นปิโคคูรี

N_2 เป็นความเข้มข้นของอะตอมลูก (daughter atom) ที่ไ้จากการสลายตัวของอะตอมแม่ มีหน่วยเป็นปิโคคูรี

N_3 เป็นความเข้มข้นของอะตอมที่เสถียรที่ไ้จากการสลายตัวของอะตอมลูก มีหน่วยเป็นปิโคคูรี

λ_1 เป็นค่าคงที่ของการสลายตัวของอะตอมแม่ มีหน่วยเป็นกอนาที

λ_2 เป็นค่าคงที่ของการสลายตัวของอะตอมลูก มีหน่วยเป็นกอนาที

ถ้าให้ F เป็นอัตราการถูกอากาศออกจากห้อง มีหน่วยเป็นลบ. เมตร/นาทึ

V_a เป็นปริมาตรของห้องกักอากาศ มีหน่วยเป็นลบ. เมตร

A เป็นอัตราที่กาชหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ มีหน่วยเป็นปิโคคูรี/นาทึ

จะได้ อัตราการเพิ่มของ N_1 คือ

$$\frac{dN_1}{dt} = A - \lambda_1 N_1 - \frac{F}{V_a} N_1 \quad \dots\dots(3.6.1)$$

อัตราการเพิ่มของ N_2 คือ

$$\frac{dN_2}{dt} = \lambda_1 N_1 - \lambda_2 N_2 - \frac{F}{V_a} N_2 \quad \dots\dots(3.6.2)$$

เมื่อ $\lambda_1 N_1$ เป็นอัตราการสลายตัวของอะตอมแม่ ซึ่งเท่ากับอัตราการเกิดของอะตอมลูก มีหน่วยเป็นปีโคควี/นาทึ

$\lambda_2 N_2$ เป็นอัตราการสลายตัวของอะตอมลูก มีหน่วยเป็นปีโคควี/นาทึ

$\frac{F}{V_a} N_1$ เป็นอัตราการเล็ดลอดออกนอกห้องของอะตอมแม่ มีหน่วยเป็นปีโคควี/นาทึ

$\frac{F}{V_a} N_2$ เป็นอัตราการเล็ดลอดออกนอกห้องของอะตอมลูก มีหน่วยเป็นปีโคควี/นาทึ

ในสภาวะสมดุล จะได้ค่า N_1 และ N_2 ดังนี้

$$N_1 = \frac{A}{\lambda_1 + F/V_a} \quad \dots\dots(3.6.3)$$

$$N_2 = \frac{\lambda_1 A}{(\lambda_1 + F/V_a)(\lambda_2 + F/V_a)} \quad \dots\dots(3.6.4)$$

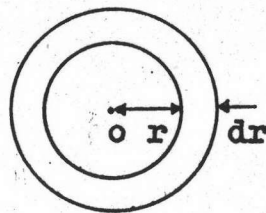
3.7 โคสเรทของรังสีแกมมาในอากาศต่างๆไปเนื่องจกมีสารกัมมันตรังสีอยู่ในอากาศ

ให้ D_a เป็นโคสเรทของรังสีแกมมาในอากาศต่างๆไป มีหน่วยเป็น แรก/ชม.

V_a เป็นปริมาตรของห้องลักอากาศ มีหน่วยเป็นลบ.เมตร

C เป็นปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในอากาศคือปริมาณ มีหน่วยเป็น ควี/ลบ.เมตร

- E เป็นพลังงานของรังสีแกมมาที่ถูกปล่อยออกมาเมื่อการสลายตัว
มีหน่วยเป็น MeV/dis
- r เป็นระยะระหว่างคนหรือวัตถุกับนิวเคลียสในของวงแหวนทรงกลม
(ดูรูปที่ 3-1) มีหน่วยเป็นเมตร
- dr เป็นความหนาของวงแหวนทรงกลม มีหน่วยเป็นเมตร
- R' เป็นค่าโดยประมาณของครึ่งหนึ่งของความกว้าง ยาว สูง ของห้อง
กักอากาศ มีหน่วยเป็นเมตร
- μ เป็นสัมประสิทธิ์ของการดูดกลืน (absorption coefficient)
รังสีแกมมาของอากาศ มีหน่วยเป็นต่อเมตร



รูปที่ 3-1 แสดงส่วนตัดของวงแหวนทรงกลมในอากาศซึ่งมีสารกัมมันตรังสี
กระจายอยู่โดยทั่ว

เนื่องจากคนหรือวัตถุมีขนาดเล็กมากจนคิดว่าเป็นจุด เมื่อเทียบกับห้อง
กักอากาศ ปริมาตรรังสีที่คนหรือวัตถุรับไว้จากทุกทิศทุกทางที่อยู่ในช่วง r ถึง $r+dr$
เป็นไปดังสมการ

$$d(D_a) = \frac{0.54CE \cdot 4\pi r^2 dr \cdot e^{-\mu r}}{r^2}$$

ดังนั้นปริมาณรังสีที่คนหรือวัตถุรับไว้ทั้งหมด เป็นไปดังสมการ

$$D_a = 0.54CE \cdot \frac{4\pi}{\mu} \left[- \int_0^{R'} e^{-\mu r} d(-\mu r) \right]$$

$$D_a = \frac{(4\pi)(0.54)CE}{\mu} [1 - e^{-\mu R'}]$$

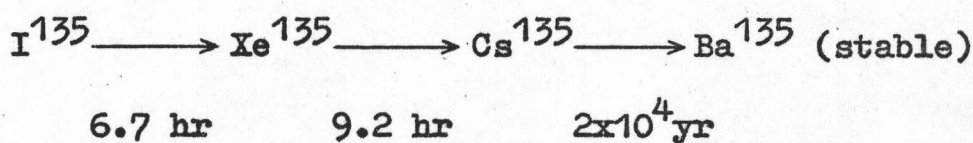
แทนค่า $R' = 10$ เมตร
 $\mu = 0.0065$ เมตร⁻¹

จะได้ $D_a = \frac{(4\pi)(0.54)CE}{0.0065} \times 0.06 \dots\dots(3.7.1)$

3.8 ซีซียม-135

ซีซียม-135 มีภาคตัดขวางการกุกนิวตรอนช้าสูงถึง 3.5×10^6 บาร์น ซึ่งสูงกว่าของกาซชนิดอื่นๆมาก ซีซียม-135 จะกุกนิวตรอนช้าที่เกิดจากปฏิกิริยาการแตกตัวในแท่งเชื้อเพลิง การหาปริมาณซีซียม-135 ที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิงจึงต้องคำนึงถึงภาคตัดขวางการกุกนิวตรอนช้าด้วย ส่วนปริมาณอื่นๆก็คำนวณได้เช่นเดียวกับกาซชนิดอื่นๆ

3.8.1 สมการที่ใช้หาปริมาณซีซียม-135ที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิงพิจารณาการสลายตัวแบบต่อเนื่องของไอโอดีน-135¹



002131

¹S. Glasstone, Principles of Nuclear Reactor Engineering (London: Macmillan and Company, Inc., 1956)

ซีนอน-135 อาจเกิดจากการสลายตัวของไอโอดีน-135 ทั้งสมการ หน้า 15 โดยมีฟิสชันยิลด์โคโยอ้อมร้อยละ 6.0 และอาจเกิดจากการแตกตัวของ นิวเคลียสของยูเรเนียม โดยมีฟิสชันยิลด์โคโยตรงร้อยละ 0.3

- ให้ X เป็นความเข้มข้นของซีนอน-135 มีหน่วยเป็นอะตอม/ลบ.ซม.
 λ_X เป็นค่าคงที่ของการสลายตัวของซีนอน-135 มีหน่วยเป็นต่อวินาที
 I เป็นความเข้มข้นของไอโอดีน-135 มีหน่วยเป็นอะตอม/ลบ.ซม.
 λ_I เป็นค่าคงที่ของการสลายตัวของไอโอดีน-135 มีหน่วยเป็นต่อวินาที
 σ_X เป็นฟิสชันยิลด์โคโยตรงของซีนอน-135 มีหน่วยเป็นส่วนของร้อยละ
 σ_I เป็นฟิสชันยิลด์โคโยตรงของไอโอดีน-135 มีหน่วยเป็นส่วนของร้อยละ
 σ_X เป็นภาคตัดขวางการถูกนิวตรอนซ้ำของซีนอน-135 มีหน่วยเป็น ตร.ซม.
 ϕ เป็นฟลักซ์ (flux) ของนิวตรอนซ้ำ มีหน่วยเป็น นิวตรอน/ตร.ซม./วินาที
 Σ_f เป็นภาคตัดขวางการแตกตัวซ้ำแบบมหภาค (macroscopic thermal fission cross section) ของยูเรเนียม มีหน่วยเป็น ต่อซม.

จะได้ อัตราการเพิ่มความเข้มข้นของซีนอน-135 เป็นไปดังสมการ

$$\frac{dX}{dt} = \sigma_X \Sigma_f \phi + \lambda_I I - \lambda_X X - \sigma_X \phi X \quad \dots (3.8.1.1)$$

เมื่อ $\Sigma_f \phi$ เป็นอัตราการแตกตัว (fission rate) ของนิวเคลียสของยูเรเนียม มีหน่วยเป็นฟิสชัน/ลบ.ซม./วินาที

$\lambda_I I$ เป็นอัตราการสลายตัวของไอโอดีน-135 ซึ่งเท่ากับอัตราการเกิดซีนอน-135 มีหน่วยเป็นอะตอม/ลบ.ซม./วินาที

λ_X เป็นอัตราการสลายตัวของซีนอน-135 มีหน่วยเป็น
อะตอม/ลบ.ชม./วินาที

$\sigma_X \phi$ เป็นอัตราการถูกนิวตรอนซ้ำของซีนอน-135 มีหน่วยเป็น
อะตอม/ลบ.ชม./วินาที

จากสมการ (3.8.1.1) จะได้ความเข้มข้นของซีนอน-135 ที่เวลา t ใดๆ
เป็นไปดังสมการ

$$x(t) = x_0(1 - e^{-\lambda_X^* t}) + \frac{\lambda_I I_0}{\lambda_X^* - \lambda_I} (e^{-\lambda_X^* t} - e^{-\lambda_I t}) \quad \dots\dots(3.8.1.2)$$

เมื่อ x_0 เป็นความเข้มข้นของซีนอน-135 เมื่ออยู่ในสภาวะสมดุลย์ ซึ่งมีค่าดัง
สมการ

$$x_0 = \frac{\lambda_I I_0 + \sigma_X \Sigma_f \phi}{\lambda_X^*} = \frac{(\sigma_I + \sigma_X) \Sigma_f \phi}{\lambda_X^*} \quad \dots\dots(3.8.1.3)$$

และ $\lambda_X^* = \lambda_X + \sigma_X \phi \quad \dots\dots(3.8.1.4)$

ในสภาวะสมดุลย์ อัตราการเกิดซีนอน-135 = อัตราการสลายตัวของซีนอน-135

จะได้ $Q = \frac{\lambda_X x_0 V}{3.7 \times 10^{10}} \quad \dots\dots(3.8.1.5)$

เมื่อ Q เป็นปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง มีหน่วยเป็นคูรี

3.8.2 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการแตกตัวและกำลังของเครื่อง
ปฏิกรณ์

ให้ P เป็นกำลังของเครื่องปฏิกรณ์ มีหน่วยเป็นวัตต์

V เป็นปริมาตรของแกนเชื้อเพลิง มีหน่วยเป็นลบ.ชม.

$\Sigma_f \phi$ เป็นอัตราการแตกตัว มีหน่วยเป็นฟิสชัน/ลบ.ชม./วินาที

จะได้

$$P = \frac{V \Sigma_f \phi}{3.1 \times 10^{10}} \quad \dots\dots(3.8.2.1)$$