

ตัวอย่างการคำนวณและผลที่ได้จากการคำนวณ

5.1 การคำนวณปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง

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

แทนค่า $P = 1 \text{ megawatt} = 10^6 \text{ watt}$

จะได้ $Q = \frac{3.1 \times 10^6}{3.7} \times \frac{Y}{100} \dots (5.1.1)$

สำหรับ Kr^{83m} แทนค่า $Y = Y_{dep} = 0.48$

จะได้ $Q = 4.02 \times 10^3 \text{ Ci}$

เพราะว่า $1 \text{ Ci} = 10^{12} \text{ pCi}$

เพราะฉะนั้น $Q = 4.02 \times 10^{15} \text{ pCi}$

สำหรับก๊าซชนิดอื่นๆ เราสามารถคำนวณปริมาณที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิงได้โดยใช้สมการ (5.1.1) ค่าที่คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-1



ตารางที่ 5-1

ปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง

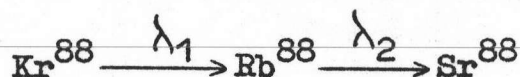
Isotope	Y_{indep} (%)	Y_{dep} (%)	Y (%)	Q (pCi)
Kr ^{83m}	—	0.48	0.48	4.02×10^{15}
Kr ^{85m}	1.5	—	1.5	1.26×10^{16}
Kr ⁸⁷	—	2.7	2.7	2.26×10^{16}
Kr ⁸⁸	3.7	—	3.7	3.10×10^{16}
Xe ^{133m}	0.16	6.5	6.66	5.58×10^{16}
Xe ¹³³	6.5	6.5, 0.16	13.16	1.10×10^{17}
Xe ^{135m}	2.1	6.0	8.1	6.79×10^{16}
Xe ¹³⁵	0.3	6.0, 2.1	8.4	2.63×10^{16}
Xe ¹³⁸	—	5.8	5.8	4.86×10^{16}

หมายเหตุ

สำหรับคริปทอน-85 มีครึ่งชีวิตยาวมาก ประมาณ 9.4 ปี
ซึ่งไม่ได้อยู่ในช่วงเวลาที่เครื่องปฏิกรณ์กำลังเดินเครื่อง
จึงไม่นำมาพิจารณาในการคำนวณครั้งนี้

5.2 การคำนวณอัตราที่ก๊าซซีมออกจากถังเชื้อเพลิง

พิจารณาการสลายตัวแบบต่อเนื่องของคริปทอน-88 ในอากาศ



ต้องการหาอัตราที่คริปทอน-88 หนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ

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

แทนค่า
$$N_2 = 2.50 \times 10^5 \frac{\text{pCi}}{\text{m}^3} \times 2295 \text{ m}^3$$

$$\lambda_1 = \frac{0.693}{2.77 \times 60 \text{ min}^1}$$

$$\lambda_2 = \frac{0.693}{17.8 \text{ min}^2}$$

$$F = 229.5 \text{ m}^3/\text{min}$$

$$V_a = 2295 \text{ m}^3$$

จะได้
$$A = 1.99 \times 10^9 \text{ pCi/min}$$

นั่นคือ อัตราที่คริปทอน-88 หนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ, A มีค่าเท่ากับ

$$1.99 \times 10^9 \text{ pCi/min}$$

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

สำหรับคริปทอน-88 แทนค่า
$$D_s = 5 \frac{\text{mrad}}{\text{hr}} \cdot \frac{1 \text{ hr}}{3600 \text{ sec}} \cdot \frac{10^{-3} \text{ rad}}{1 \text{ mrad}}$$

¹ ครึ่งชีวิตของคริปทอน-88

² ครึ่งชีวิตของรูบิเดียม-88

	$E = 1.401$	MeV/dis
จะได้	$C_1 = 3.35 \times 10^{-9}$	Ci/cm ³
	$C_1 = 3.35 \times 10^9$	pCi/m ³
เพราะว่า	$M_1 = C_1 V_w$	
เพราะฉะนั้น	$M_1 = 8.21 \times 10^{11}$	pCi
และ	$\lambda_1 M_1 = 3.42 \times 10^9$	pCi/min
จากสมการ (3.2.1)	$R = \lambda_1 M_1 + A$	
สำหรับคริปทอน-88 แทนค่า $\lambda_1 M_1$	$= 3.42 \times 10^9$	pCi/min
	$A = 1.99 \times 10^9$	pCi/min
จะได้	$R = 5.41 \times 10^9$	pCi/min

จากตารางที่ 5-1 ปริมาณคริปทอน-88 ที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง,

$$Q = 3.10 \times 10^{16} \text{ pCi}$$

แทนค่า R และ Q ลงในสมการ (3.4.1) จะได้

$$\frac{\text{อัตราการซึมของคริปทอน-88}}{\text{ปริมาณคริปทอน-88 ที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิง}} \times 100 = 1.75 \times 10^{-5} \%/min$$

เนื่องจาก อัตราการซึมของก๊าซค่อนข้างหนึ่งหน่วยปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในแท่งเชื้อเพลิงมีค่าเท่ากันทุกก๊าซ

$$\text{ดังนั้น } \frac{R}{Q} \times 100 = 1.75 \times 10^{-5} \%/min \text{ เท่ากันหมดทุกก๊าซ (5.2.1)}$$

เมื่อทราบปริมาณก๊าซแต่ละชนิดที่มีอยู่ในเชื้อเพลิง เราก็สามารถหาอัตราที่ก๊าซชนิดนั้นๆ ซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิงได้

$$\text{สำหรับ } \text{Kr}^{83\text{m}} \quad \frac{R}{Q} \times 100 = 1.75 \times 10^{-5} \quad \%/ \text{min}$$

$$\text{แทนค่า} \quad Q = 4.02 \times 10^{15} \quad \text{pCi}$$

$$\text{จะได้} \quad R = 7.04 \times 10^8 \quad \text{pCi/min}$$

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณอัตราที่ก๊าซทุกชนิดซึมออกจากแท่งเชื้อเพลิงได้ โดยใช้สมการ (5.2.1) ค่าที่คำนวณได้แสดงอยู่ในตารางที่ 5-2

ตารางที่ 5-2

อัตราการซึมของก๊าซออกจากแท่งเชื้อเพลิง

Isotope	R (pCi/min)
$\text{Kr}^{83\text{m}}$	7.04×10^8
$\text{Kr}^{85\text{m}}$	2.21×10^9
Kr^{87}	3.96×10^9
Kr^{88}	5.41×10^9
$\text{Xe}^{133\text{m}}$	9.77×10^9
Xe^{133}	1.93×10^{10}
$\text{Xe}^{135\text{m}}$	1.19×10^{10}
Xe^{135}	4.06×10^9
Xe^{138}	8.51×10^9

5.3 การคำนวณปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในน้ำและอัตราการสลายตัวของก๊าซในน้ำ

จากสมการ (3.5.1)

$$\frac{A}{M_1} = K$$

แทนค่า

$$A = 1.99 \times 10^9 \text{ pCi/min}$$

$$M_1 = 8.21 \times 10^{11} \text{ pCi}$$

จะได้

$$K = \frac{0.00024}{\text{min}}$$

จากสมการ (4.2.3.1) $(\lambda_1 + K) M_1 = R$

แทนค่า

$$K = \frac{0.00024}{\text{min}}$$

$$\text{จะได้ } \left(\lambda_1 + \frac{0.00024}{\text{min}} \right) M_1 = R \quad \dots (5.3.1)$$

สำหรับ $\text{Kr}^{83\text{m}}$

แทนค่า

$$\lambda_1 = \frac{0.693}{114 \text{ min}}$$

$$R = 7.04 \times 10^8 \text{ pCi/min}$$

$$\text{จะได้ } M_1 = 1.11 \times 10^{11} \text{ pCi}$$

$$\text{และ } \lambda_1 M_1 = 6.77 \times 10^8 \text{ pCi/min}$$

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณปริมาณก๊าซทุกชนิดที่มีอยู่ในน้ำและอัตราที่ก๊าซทุกชนิดสลายตัวในน้ำได้ โดยใช้สมการ (5.3.1) ค่าที่คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-3

ตารางที่ 5-3

ปริมาณก๊าซที่มีอยู่ในน้ำและอัตราการสลายตัวของก๊าซในน้ำ

Isotope	$T_{1/2}$	M_1 (pCi)	$\lambda_1 M_1$ (pCi/min)
Kr ^{83m}	114 min	1.11×10^{11}	6.77×10^8
Kr ^{85m}	4.36 hr	7.65×10^{11}	2.03×10^9
Kr ⁸⁷	78 min	4.34×10^{11}	3.86×10^9
Kr ⁸⁸	2.77 hr	8.21×10^{11}	3.42×10^9
Xe ^{133m}	2.3 d	2.17×10^{13}	4.56×10^9
Xe ¹³³	5.27 d	5.85×10^{13}	5.26×10^9
Xe ^{135m}	15 min	2.56×10^{11}	1.18×10^{10}
Xe ¹³⁵	9.2 hr	3.07×10^{12}	3.86×10^9
Xe ¹³⁸	17 min	2.08×10^{11}	8.46×10^9

5.4 การคำนวณอัตราการที่กาซหนีจากน้ำสู่อากาศในห้องปฏิบัติการ

จากสมการ (3.2.1) $R = \lambda_1 M_1 + A$

จะได้ $A = R - \lambda_1 M_1 \dots\dots(5.4.1)$

สำหรับ Kr^{83m} แทนค่า $R = 7.04 \times 10^8$ pCi/min

$\lambda_1 M_1 = 6.77 \times 10^8$ pCi/min

จะได้ $A = 2.70 \times 10^7$ pCi/min

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณอัตราการที่กาซทุกชนิดหนีจากน้ำสู่อากาศในห้องปฏิบัติการได้ โดยใช้สมการ (5.4.1) ค่าที่คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-4

5.5 การคำนวณปริมาณกาซที่มีอยู่ในอากาศในห้องปฏิบัติการ

จากสมการ (3.6.3) $N_1 = \frac{A}{(\lambda_1 + F/V_a)} \dots\dots(5.5.1)$

สำหรับ Kr^{83m} แทนค่า $A = 2.70 \times 10^7$ pCi/min

$\lambda_1 = \frac{0.693}{114 \text{ min}}$

$F = 229.5$ m³/min

$V_a = 2295$ m³

จะได้ $N_1 = 2.55 \times 10^8$ pCi

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณปริมาณกาซทุกชนิดที่มีอยู่ในอากาศในห้องปฏิบัติการได้ โดยใช้สมการ (5.5.1) ค่าที่คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-4

5.6 การคำนวณอัตราที่ก๊าซเล็กน้อยออกนอกห้องปฏิบัติการ

$$\text{อัตราที่ก๊าซเล็กน้อยออกนอกห้องปฏิบัติการ} = \frac{F}{V_a} N_1 \quad \dots\dots(5.6.1)$$

สำหรับ Kr ^{83m}	แทนค่า	F	=	229.5	m ³ /min
		V _a	=	2295	m ³
		N ₁	=	2.55x10 ⁸	pCi

$$\text{จะได้ } \frac{F}{V_a} N_1 = 2.55 \times 10^7 \text{ pCi/min}$$

ในท่านองเกี่ยวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณอัตราที่ก๊าซ
ทุกชนิดเล็กน้อยออกนอกห้องปฏิบัติการได้ โดยใช้สมการ (5.6.1) ค่าที่
คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-4

ตารางที่ 5-4

อัตราที่กาชหนีจากน้ำขึ้นสู่อากาศ ปริมาณกาชที่มีอยู่ในอากาศในห้องปฏิบัติการ
และอัตราที่กาชได้ตลอดกอกนอกห้อง

Isotope	A (pCi/min)	N_1 (pCi)	$\frac{F}{V_a} N_1$ (pCi/min)
Kr ^{83m}	2.70×10^7	2.55×10^8	2.55×10^7
Kr ^{85m}	1.80×10^8	1.75×10^9	1.75×10^8
Kr ⁸⁷	1.00×10^8	9.18×10^8	9.18×10^7
Kr ⁸⁸	1.99×10^9	1.91×10^{10}	1.91×10^9
Xe ^{133m}	5.21×10^9	5.20×10^{10}	5.20×10^9
Xe ¹³³	1.40×10^{10}	1.40×10^{11}	1.40×10^{10}
Xe ^{135m}	1.00×10^8	6.84×10^8	6.84×10^7
Xe ¹³⁵	7.40×10^8	7.31×10^9	7.31×10^8
Xe ¹³⁸	5.00×10^7	3.55×10^8	3.55×10^7

5.7 การคำนวณโดสเรทของรังสีแกมมาของกาซแต่ละชนิด

5.7.1 โดสเรทที่ผิวหนัง

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

$$\text{สำหรับ Kr}^{83\text{m}} \quad \text{แทนค่า} \quad C_1 = \frac{M_1}{V_w} = 4.53 \times 10^{-10} \text{ Ci/cm}^3$$

$$E = 0.617 \quad \text{MeV/dis}$$

$$\text{จะได้} \quad D_s = 8.27 \times 10^{-8} \quad \text{rad/sec}$$

$$\text{เพราะว่า} \quad 1 \text{ rad} = 10^3 \quad \text{mrad}$$

$$\text{เพราะฉะนั้น} \quad D_s = 0.30 \quad \text{mrad/hr}$$

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณโดสเรทของรังสีแกมมาของกาซทุกชนิดที่ผิวหนังได้ โดยใช้สมการ (3.3.1) ค่าที่คำนวณได้แสดงอยู่ในตารางที่ 5-5

ตารางที่ 5-5

โคสเรทของรังสีแกมมาที่ฉนวน

Isotope	E^3 (MeV/dis)	C_1 (Ci/cm ³)	D_s (mrad/hr)
Kr ^{83m}	0.617	4.53×10^{-10}	0.30
Kr ^{85m}	0.276	3.12×10^{-9}	0.92
Kr ⁸⁷	1.33	1.77×10^{-9}	2.51
Kr ⁸⁸	1.401	3.35×10^{-9}	5.00
Xe ^{133m}	0.046	8.86×10^{-8}	4.34
Xe ¹³³	0.108	2.39×10^{-7}	27.48
Xe ^{135m}	0.297	1.04×10^{-9}	0.33
Xe ¹³⁵	0.326	1.25×10^{-8}	4.35
Xe ¹³⁸	1.711	8.28×10^{-10}	1.51

³H. Bresser and W. Schwarzer, Containment and Siting of Nuclear Power Plants (Vienna: IAEA, 1967)

5.7.2 โดสเรทในอากาศที่ว้ไปในห้องปฏิบัติการ

$$\text{จากสมการ (3.7.1)} \quad D_a = \frac{(4\pi)(0.54)CE}{0.0065} \times 0.06$$

$$\begin{aligned} \text{สำหรับ Kr}^{83m} \quad \text{แทนค่า } \pi &= \frac{22}{7} \\ C &= \frac{N_1}{V_a} = 1.11 \times 10^{-7} \text{ Ci/m}^3 \\ E &= 0.617 \quad \text{MeV/dis} \\ \text{จะได้ } D_a &= 0.04 \times 10^{-4} \quad \text{rad/hr} \\ \text{นั่นคือ } D_a &= 0.004 \quad \text{mrad/hr} \end{aligned}$$

ในทำนองเดียวกับคริปทอน-83m เราสามารถคำนวณโดสเรทของรังสีแกมมาของก๊าซทุกชนิดในอากาศที่ว้ไปในห้องปฏิบัติการได้ โดยใช้สมการ (3.7.1) ค่าที่คำนวณได้ แสดงอยู่ในตารางที่ 5-6

ตารางที่ 5-6

ไอโซโทปของรังสีแกมมาในอากาศทั่วไปในห้องปฏิบัติการ

Isotope	E (MeV/dis)	C (Ci/m ³)	D _a (mrad/hr)
Kr ^{83m}	0.617	1.11x10 ⁻⁷	0.004
Kr ^{85m}	0.276	7.63x10 ⁻⁷	0.013
Kr ⁸⁷	1.33	4.00x10 ⁻⁷	0.033
Kr ⁸⁸	1.401	8.32x10 ⁻⁶	0.731
Xe ^{133m}	0.046	2.26x10 ⁻⁵	0.065
Xe ¹³³	0.108	6.10x10 ⁻⁵	0.413
Xe ^{135m}	0.297	2.98x10 ⁻⁷	0.005
Xe ¹³⁵	0.326	3.18x10 ⁻⁶	0.065
Xe ¹³⁸	1.711	1.55x10 ⁻⁷	0.017