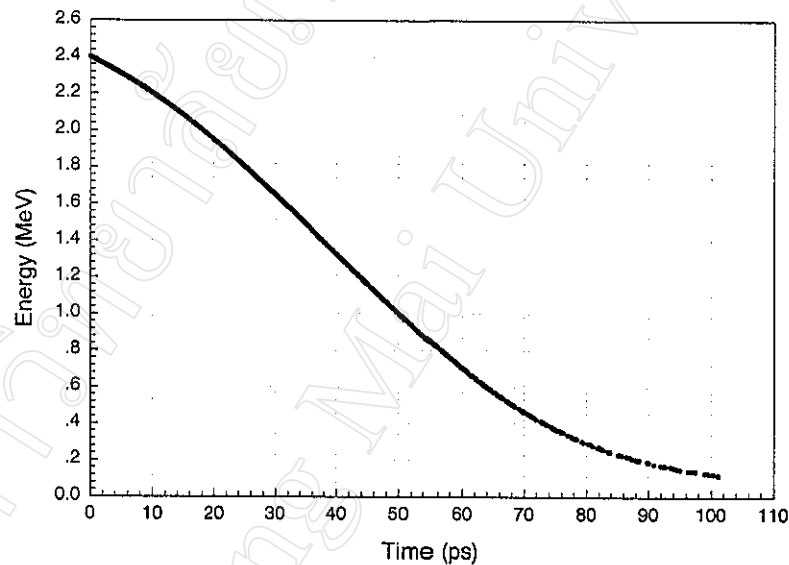


บทที่ 2

ทฤษฎี

ลำอิเล็กตรอนที่ถูกผลิตมาจาก rf-gun เป็นแบบหัวซึ่งอิเล็กตรอนมีค่าพลังงานไม่เท่ากัน โดยลักษณะของการกระจายของอิเล็กตรอนที่ผลิตออกมาแสดงดังรูปที่ 2.1 ลักษณะพิเศษของการกระจาย คือ อิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงกว่าจะออกมาจาก rf-gun ก่อนอิเล็กตรอนที่พลังงานต่ำกว่า

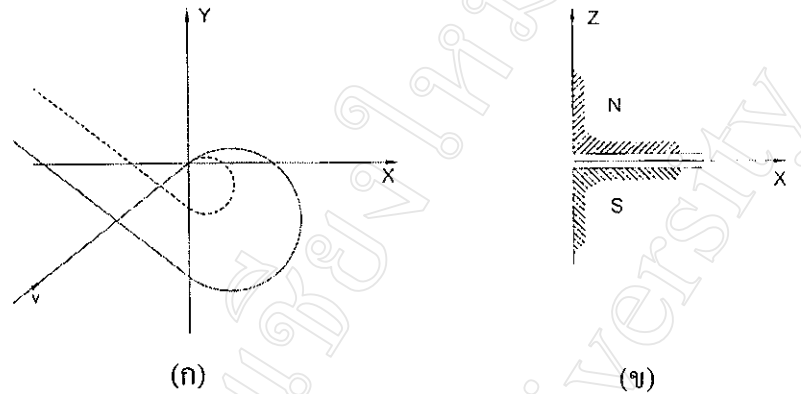


รูปที่ 2.1 แสดงการกระจายของอิเล็กตรอนที่ผลิตออกมาจาก rf-gun (Rimjaem et al.,2001)

การบีบอัดลำอิเล็กตรอนให้มีหัวสั้น (หรือ bunch compression) สามารถทำได้โดยใช้สนามแม่เหล็กเข้ามาช่วย โดยสนามแม่เหล็กดังกล่าวจะต้องไม่ทำให้เกิดการกระจายของลำอิเล็กตรอน หลักการบีบอัดลำอิเล็กตรอนให้ bunch length มีค่าน้อยคือ การทำให้อิเล็กตรอนตัวที่มีพลังงานสูงกว่าเคลื่อนที่ในสนามแม่เหล็กด้วยระยะทางที่มากกว่าอิเล็กตรอนพลังงานต่ำ เพื่อที่จะทำให้อิเล็กตรอนตัวที่มีพลังงานต่ำกว่าเคลื่อนที่ได้ทันหรือล้ำหน้าอิเล็กตรอนพลังงานสูง

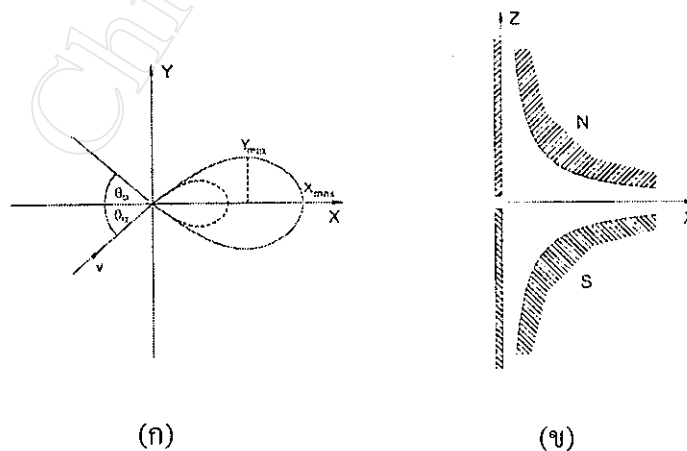
พิจารณากรณีของการใช้แม่เหล็กสองขั้ว (dipole magnet) ที่สนามแม่เหล็กมีค่าสม่ำเสมอ เมื่อให้อิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่างกันเคลื่อนที่เข้าไปในสนามแม่เหล็ก ณ ตำแหน่งเดียวกัน แนนอนว่าอิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงกว่าจะเคลื่อนที่ด้วยระยะทางที่มากกว่าอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่ำกว่า

แต่เมื่ออิเล็กตรอนเคลื่อนที่ออกจากแม่เหล็กจะออกมาในตำแหน่งที่แตกต่างกัน ซึ่งเป็นผลทำให้เกิดการกระจายของลำอิเล็กตรอนขึ้นดังแสดงในรูปที่ 2.2



รูปที่ 2.2 (ก) แสดงการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่างกันในสนามแม่เหล็กคงที่
(ข)แสดงขั้วแม่เหล็กที่ให้ค่าสนามแม่เหล็กคงที่

ส่วนในกรณีที่สนามแม่เหล็กมีค่าไม่คงที่ แต่ความเข้มแปรผันกับระยะทางในแนวแกน x เหมือนสนามของแม่เหล็กสี่ขั้ว ดังแสดงในรูปที่ 2.3 เมื่ออิเล็กตรอนเคลื่อนที่ลึกลงไปในสนามแม่เหล็กก็จะทำให้รัศมีของวงโคจรลดลง จึงมีโอกาเป็นไปได้ว่าถ้าเลือกมุม θ_0 ให้เหมาะสม อิเล็กตรอนก็สามารถเคลื่อนที่ออกจากสนามแม่เหล็ก ณ จุดเดียวกับจุดที่อิเล็กตรอนเคลื่อนที่เข้าไปในสนามแม่เหล็กและระยะทางที่ใช้ในการเคลื่อนที่ก็จะขึ้นกับพลังงานของอิเล็กตรอน ซึ่งรายละเอียดเกี่ยวกับการพิสูจน์จะได้กล่าวต่อไป สำหรับแม่เหล็กที่มีค่าสนามแม่เหล็กดังกล่าวมีชื่อเรียกว่า “แม่เหล็กแบบอัลฟา” (Enge,1963)



รูปที่ 2.3 (ก) แสดงการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่างกันภายในสนามของแม่เหล็กสี่ขั้ว
(ข) แสดงขั้วแม่เหล็กที่ให้ค่าสนามแม่เหล็กเหมือนกับแม่เหล็กสี่ขั้ว

2.1 สมการการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนภายในแม่เหล็กแบบอัลฟา

สำหรับการหาสมการการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนในแม่เหล็กแบบอัลฟาที่จะได้กล่าวต่อไปนั้น ได้เรียบเรียงและเพิ่มเติมจากงานวิจัยของ Enge (1963)

แม่เหล็กอัลฟามีลักษณะเป็นครึ่งหนึ่งของแม่เหล็กสี่ขั้วและมีค่าสนามแม่เหล็กเหมือนครึ่งหนึ่งของแม่เหล็กสี่ขั้ว กล่าวคือ

$$\vec{B} = -g (z\hat{i} + x\hat{k})$$

เมื่อ g คือค่า gradient ของแม่เหล็ก

จากสมการการเคลื่อนที่ $\vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt}$ โดยที่

$$\vec{F} = -\frac{e}{c}(\vec{v} \times \vec{B}) \quad (2.1)$$

สำหรับกรณีของ relativistic จะได้

$$\frac{d(m\gamma\vec{v})}{dt} = -\frac{e}{c}(\vec{v} \times \vec{B})$$

โดยที่ภายใต้สนามแม่เหล็ก γ มีค่าคงที่ และ $\gamma = \frac{1}{\sqrt{1 - \left(\frac{v}{c}\right)^2}}$

$$\therefore \frac{d\vec{v}}{dt} = -\frac{e}{mc\gamma}(\vec{v} \times \vec{B}) \quad (2.2)$$

จากสมการที่ 2.2

$$\begin{aligned} \vec{v} \times \vec{B} &= \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{dx}{dt} & \frac{dy}{dt} & \frac{dz}{dt} \\ -gz & 0 & -gx \end{vmatrix} \\ &= -gx \frac{dy}{dt} \hat{i} + \left(x \frac{dx}{dt} - z \frac{dz}{dt} \right) \hat{j} + gz \frac{dy}{dt} \hat{k} \end{aligned} \quad (2.3)$$

แทนค่าลงในสมการที่ 2.2 จะได้

$$\frac{d^2\vec{r}}{dt^2} = \frac{eg}{m\gamma c} \left[x \frac{dy}{dt} \hat{i} - \left(x \frac{dx}{dt} - z \frac{dz}{dt} \right) \hat{j} - z \frac{dy}{dt} \hat{k} \right] \quad (2.4)$$

ดังนั้นสมการที่ 2.4 เขียนเป็นสมการย่อยในแนวแกน x แนวแกน y และแนวแกน z ได้เป็น

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{eg}{mc\gamma} x \frac{dy}{dt} \quad (2.5)$$

$$\frac{d^2 y}{dt^2} = \frac{eg}{mc\gamma} \left(z \frac{dz}{dt} - x \frac{dx}{dt} \right) \quad (2.6)$$

$$\frac{d^2 z}{dt^2} = -\frac{eg}{mc\gamma} z \frac{dy}{dt} \quad (2.7)$$

สำหรับกรณีของ ideal trajectory จะมีการเคลื่อนที่เฉพาะในระนาบ xy ($z = 0$) และความเร็วในแนวแกน z เป็นศูนย์ ($\frac{dz}{dt} = 0$) จากสมการที่ 2.5 ถึง 2.7 เขียนใหม่ได้เป็น

$$\frac{d^2 x}{dt^2} = \frac{eg}{mc\gamma} x \frac{dy}{dt} \quad (2.8)$$

$$\frac{d^2 y}{dt^2} = -\frac{eg}{mc\gamma} x \frac{dx}{dt} \quad (2.9)$$

จากสมการที่ 2.9 สามารถทำการอินทิเกรตได้เป็น

$$\frac{dy}{dt} = v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x^2}{2} \quad (2.10)$$

เมื่อ $v_0 = v \sin \theta_\alpha$ ซึ่งเป็นความเร็วต้นในแนวแกน y
นอกจากนั้นแล้วสามารถหาค่า $\frac{dx}{dt}$ ได้จากความสัมพันธ์

$$v^2 = v_x^2 + v_y^2 + v_z^2$$

แต่เนื่องจาก $v_z = 0$ จะได้ว่า

$$v^2 = \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dy}{dt} \right)^2 \quad (2.11)$$

แทนค่า $\frac{dy}{dt}$ จากสมการที่ 2.10 ลงในสมการที่ 2.11 จะได้

$$\begin{aligned} v^2 &= \left(v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x^2}{2} \right)^2 + \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 \\ \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 &= v^2 - \left(v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x^2}{2} \right)^2 \\ \therefore \frac{dx}{dt} &= \left[v^2 - \left(v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x^2}{2} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}} \end{aligned} \quad (2.12)$$

จากสมการที่ 2.10 ตำแหน่งในแนวแกน x (x_1) ที่ค่า y สูงสุด ($y_{\max}$) คือตำแหน่งที่ความเร็วในแนวแกน y มีค่าเป็น $\left(\frac{dy}{dt}\right) = 0$ ดังนั้นจะได้ว่า

$$v_0 = \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x_1^2}{2}$$

$$x_1 = \left(\frac{2\gamma cmv_0}{eg} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (2.13)$$

แทนค่า $v_0 = v \sin \theta_\alpha$ ลงในสมการที่ 2.13 จะได้

$$x_1 = \left(\frac{2\gamma cmv \sin \theta_\alpha}{eg} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (2.14)$$

และจากสมการความสัมพันธ์ $p = \gamma mv$ และ $\gamma^2 m^2 c^4 = m^2 c^4 + p^2 c^2$ จะได้ $mv = mc\beta$ แทนลงในสมการที่ 2.14 จะได้

$$x_1 = \left(\frac{2mc^2 \beta \gamma \sin \theta_\alpha}{eg} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (2.15)$$

ในทำนองเดียวกันตำแหน่งที่ไกลสุดในแนวแกน x ($x_{\max}$) ที่อิเล็กตรอนสามารถเคลื่อนที่ไปได้คือ ตำแหน่งที่ความเร็วในแนวแกน x มีค่าเป็นศูนย์ $\left(\frac{dx}{dt} = 0\right)$ ดังนั้นจากสมการที่ 2.12 จะได้

$$0 = \left[v^2 - \left(v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x_{\max}^2}{2} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$\therefore v^2 = \left(v_0 - \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x_{\max}^2}{2} \right)^2$$

และ

$$v = \left| \frac{eg}{mc\gamma} \frac{x_{\max}^2}{2} - v_0 \right|$$

$$\therefore x_{\max} = \left[\frac{2\gamma cmv}{eg} (1 + \sin \theta_\alpha) \right]^{\frac{1}{2}} \quad (2.16)$$

เมื่อ $v_0 = v \sin \theta_\alpha$ และแทนค่า $mv = mc\beta$ ลงในสมการที่ 2.16 จะได้

$$x_{\max} = \left[\frac{2mc^2 (1 + \sin \theta_\alpha)}{e} \frac{\beta \gamma}{g} \right]^{\frac{1}{2}} \quad (2.17)$$

จากสมการที่ 2.10 และสมการที่ 2.12 สามารถหาสมการเชิงอนุพันธ์สำหรับวงโคจรของอิเล็กตรอนภายในแม่เหล็กแบบอัลฟาได้คือ

$$\frac{dy}{dx} = \frac{dy/dt}{dx/dt} = \frac{\gamma cmv \sin \theta_\alpha - \frac{eg}{2} x^2}{\left[(\gamma cmv)^2 - \left(\gamma cmv \sin \theta_\alpha - \frac{eg}{2} x^2 \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}} \quad (2.18)$$

แทนค่า $mv = mc\beta$ ลงในสมการที่ 2.18 จะได้

$$\frac{dy}{dx} = \frac{mc^2 \beta \gamma \sin \theta_\alpha - \frac{eg}{2} x^2}{\left[(mc^2 \beta \gamma)^2 - \left(mc^2 \beta \gamma \sin \theta_\alpha - \frac{eg}{2} x^2 \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}} \quad (2.19)$$

เพื่อที่จะให้ได้เส้นทางในการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนต้องทำการอินทิเกรตสมการที่ 2.19 โดยจะทำการจัดรูปแบบของสมการเชิงอนุพันธ์ใหม่เพื่อความสะดวกในการอินทิเกรต จากสมการที่ 2.19 หาค่า $mc^2 \beta \gamma$ จะได้

$$\frac{dy}{dx} = \frac{\sin \theta_\alpha - Ax^2}{\sqrt{1 - (\sin \theta_\alpha - Ax^2)^2}} \quad (2.20)$$

เมื่อ $A = \frac{eg}{2mc^2 \beta \gamma}$

ให้ $k^2 = \frac{1 + \sin \theta_\alpha}{2}$ ดังนั้น $\sin \theta_\alpha = 2k^2 - 1$ แทนลงในสมการที่ 2.20 จะได้

$$\frac{dy}{dx} = \frac{(2k^2 - 1) - Ax^2}{\sqrt{1 - ((2k^2 - 1) - Ax^2)^2}} \quad (2.21)$$

กำหนดให้ $\cos \phi = \sqrt{\frac{A}{2k^2}} x$ ดังนั้น $Ax^2 = 2k^2 \cos^2 \phi$ และ $-\sin \phi d\phi = \sqrt{\frac{A}{2k^2}} dx$ แทนค่าลงในสมการที่ 2.21 จะได้

$$\begin{aligned} \frac{dy}{dx} &= \frac{2k^2 - 1 - 2k^2 \cos^2 \phi}{\sqrt{1 - (2k^2 - 1 - 2k^2 \cos^2 \phi)^2}} \\ &= \frac{2k^2 \sin^2 \phi - 1}{\sqrt{1 - (2k^2 \sin^2 \phi - 1)^2}} \end{aligned} \quad (2.22)$$

พิจารณาส่วนของสมการที่ 2.22 คือ

$$\begin{aligned}
 1 - (2k^2 \sin^2 \phi - 1)^2 &= (1 - 2k^2 \sin^2 \phi + 1)(1 - 2k^2 \sin^2 \phi - 1) \\
 &= 2k^2 \sin^2 \phi (2 - 2k^2 \sin^2 \phi) \\
 \therefore \sqrt{1 - (2k^2 \sin^2 \phi - 1)^2} &= 2k \sin \phi \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}
 \end{aligned} \tag{2.23}$$

ดังนั้นสมการที่ 2.22 จะได้

$$\begin{aligned}
 \frac{dy}{dx} &= \frac{2k^2 \sin^2 \phi - 1}{2k \sin \phi \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} \\
 &= -\frac{2(1 - k^2 \sin^2 \phi) - 1}{2k \sin \phi \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} \\
 \therefore dy &= -\frac{2(1 - k^2 \sin^2 \phi) - 1}{2k \sin \phi \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} dx
 \end{aligned} \tag{2.24}$$

แทนค่า $dx = -\sqrt{\frac{2k^2}{A}} \sin \phi d\phi$ ลงในสมการที่ 2.24 จะได้

$$\begin{aligned}
 dy &= \sqrt{\frac{2}{A}} \frac{2(1 - k^2 \sin^2 \phi) - 1}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} d\phi \\
 &= \sqrt{\frac{mc^2 \beta \gamma}{eg}} \left(2\sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi} - \frac{1}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} \right) d\phi
 \end{aligned} \tag{2.25}$$

อินทิเกรตสมการที่ 2.25 จะได้

$$y = \sqrt{\frac{mc^2 \beta \gamma}{eg}} \left[2 \int_{\frac{\pi}{2}}^{\phi} \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi} d\phi - \int_{\frac{\pi}{2}}^{\phi} \frac{d\phi}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} \right] \tag{2.26}$$

จากสมการที่ 2.26 รูปแบบของสมการจะเป็นรูปแบบของ elliptic integrals ซึ่งจากสมการสามารถหามุม θ_α ที่ทำให้อิเล็กตรอนเคลื่อนที่เข้าและออกจากแม่เหล็ก ณ ตำแหน่งเดียวกันคือที่ตำแหน่ง $x = 0$ และ $y = 0$ โดยที่จะพิจารณาเงื่อนไขที่ตำแหน่ง $x = x_{\max}$ ซึ่งตำแหน่งนี้ก็จะให้ค่า $y = 0$ เช่นกัน จากความสัมพันธ์ $\cos \phi = \frac{x}{x_{\max}}$ จะได้ว่าที่ตำแหน่ง $x = x_{\max}$ ค่า $y = 0$ และค่า $\phi = 0$ แทนค่าลงในสมการที่ 2.26 เพื่อหาค่า θ_α จะได้ว่า

$$2 \int_0^{\frac{\pi}{2}} \sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi} d\phi = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{d\phi}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 \phi}} \quad (2.27)$$

หรือ

$$2E\left(k, \frac{\pi}{2}\right) = F\left(k, \frac{\pi}{2}\right) \quad (2.28)$$

เมื่อ $2E\left(k, \frac{\pi}{2}\right)$ และ $F\left(k, \frac{\pi}{2}\right)$ คือ complete elliptic integrals of first and second kind ตามลำดับ ซึ่งคำตอบของสมการที่ 2.28 ก็คือ $k = 0.90888$ (Enge, 1963) ซึ่งจากความสัมพันธ์ $k^2 = \frac{1 + \sin \theta_\alpha}{2}$ จะทำให้ได้ค่า $\theta_\alpha = 40.71^\circ$ และนอกจากนั้นแล้วด้วยการแก้สมการที่ 2.26 ด้วยวิธี numerical integration (Borland, 1991) ทำให้ได้ค่าตัวแปรต่างๆดังนี้

$$\theta_\alpha = 40.71^\circ$$

$$x_{\max}(cm) = 75.051 \sqrt{\frac{\beta\gamma}{g(G/cm)}} \quad (2.29)$$

$$y_{\max}(cm) = 24.620 \sqrt{\frac{\beta\gamma}{g(G/cm)}} \quad (2.30)$$

$$S_{\max}(cm) = 191.655 \sqrt{\frac{\beta\gamma}{g(G/cm)}} \quad (2.31)$$

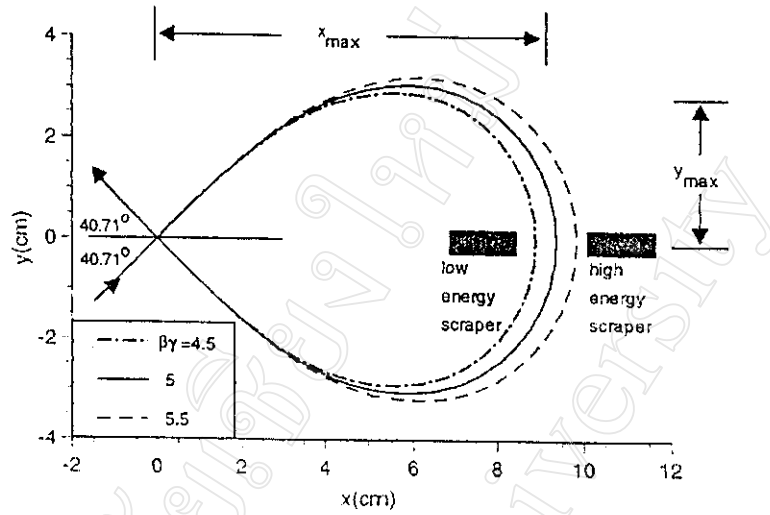
เมื่อ θ_α คือมุมที่อิเล็กตรอนเคลื่อนที่เข้าและออกจากแม่เหล็ก ณ ตำแหน่งเดียวกัน

$x_{\max}$ คือระยะทางที่มากที่สุด ในแนวแกน x ที่อิเล็กตรอนเคลื่อนที่ไปถึง

$y_{\max}$ คือระยะทางที่มากที่สุด ในแนวแกน y ที่อิเล็กตรอนเคลื่อนที่ไปถึง

$S_{\max}$ คือระยะทางที่อิเล็กตรอนใช้ในการเคลื่อนที่ในแม่เหล็กแบบอัลฟา

เส้นทางการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่างกันตามสมการที่ 3.32 แสดงดังรูปที่ 2.4 จากรูปจะสังเกตเห็นได้ว่าที่มุม $\theta_\alpha = 40.71^\circ$ อิเล็กตรอนจะเคลื่อนที่เข้าและออกจากแม่เหล็ก ณ ตำแหน่งเดียวกัน นอกจากนั้นอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่างกันก็จะเคลื่อนที่ภายในแม่เหล็กด้วยระยะทางที่ต่างกัน แต่รูปร่างของเส้นทางการเคลื่อนที่นั้นจะมีลักษณะคล้ายคลึงกันและลักษณะคล้ายตัวอัลฟา (α) ดังนั้นจึงเรียกแม่เหล็กดังกล่าวว่า “แม่เหล็กแบบอัลฟา”



รูปที่ 2.4 แสดงเส้นทางการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนภายในแม่เหล็กแบบอัลฟา (Borland, 1991)

2.2 การคำนวณ bunch length ของลำอิเล็กตรอน

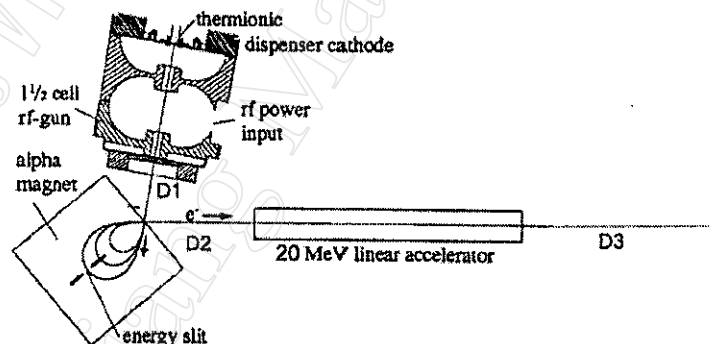
การกำหนดค่าเกรเดียนสูงสุดของแม่เหล็กแบบอัลฟาก่อนทำการออกแบบจะอาศัยการคำนวณ bunch length ของลำอิเล็กตรอนเข้ามาช่วย ซึ่งการคำนวณ bunch length นั้นก็คือ การคำนวณเวลาที่อิเล็กตรอนใช้ในการเคลื่อนที่ภายใน beam line เพื่อที่สามารถบีบลำอิเล็กตรอนให้มีหัวสั้นได้มากที่สุดเพียงใดตรงตำแหน่งที่ต้องการ โดยการคำนวณในที่นี้จะพิจารณาแค่ first order เท่านั้น กล่าวคือจะไม่ได้คำนึงถึง transverse motion ของลำอิเล็กตรอน ส่วนประกอบหลักของ beam line ที่สำคัญแสดงในรูปที่ 2.5 ซึ่งประกอบด้วย rf-gun drift space (D1) แม่เหล็กแบบอัลฟา drift space (D2) linac 20 MeV และ drift space (D3) โดยที่

D1 = 68 เซนติเมตร

D2 = 110 เซนติเมตร

D3 = 300 เซนติเมตร

Linac ยาว 200 เซนติเมตร และเร่งอิเล็กตรอนให้มีพลังงานเพิ่มขึ้น 20 MeV



รูปที่ 2.5 แสดงส่วนประกอบหลักของ beam line

โดยอาศัยข้อมูลการกระจายของพลังงานกับเวลาของอิเล็กตรอนที่ผลิตออกมาจาก rf-gun สามารถที่จะคำนวณเวลาที่อิเล็กตรอนใช้ในการเคลื่อนที่ที่บริเวณต่างๆของ beam line โดยมีรายละเอียดดังนี้

(i) rf-gun exit

จากข้อมูลการกระจายของ E_0 และ t_0 สามารถคำนวณหาค่า β_1 และ γ_1 ได้โดย

$$\gamma_1 = 1 + \frac{E_0}{m_e c^2} \quad \text{และ} \quad \beta_1 = \frac{v_1}{c} = \sqrt{1 - \frac{1}{\gamma_1^2}}$$

(ii) drift space (D1)

$$t_{D1} = \frac{D1}{v_1} \quad \text{โดยที่ } v_1 = \beta_1 c \text{ และมีค่าคงที่}$$

(iii) แม่เหล็กแบบอัลฟา

จาก $S = 191.655 \sqrt{\frac{\beta_1 \gamma_1}{g(G/cm)}}$ จะคำนวณเวลาที่ใช้ในการเคลื่อนที่ภายในแม่เหล็กได้คือ

$$t_s = \frac{S}{v_1}$$

(iv) Linac (20 MeV)

Linac สามารถเร่งอิเล็กตรอนให้มีพลังงานเพิ่มขึ้น 20 MeV ดังนั้นพลังงานของอิเล็กตรอนที่ตำแหน่งต่างๆภายใน linac สามารถหาได้จาก

$$E_k = E_0 + A * L$$

โดยที่ A คือพลังงานต่อหน่วยความยาวของ linac ที่ใช้ในการเร่งอิเล็กตรอน ($A = 10 \frac{MeV}{m}$)

L = ความยาวของ linac (m)

จะได้ว่า

$$\gamma_2 = 1 + \frac{E_k}{m_e c^2} \quad \text{และ} \quad \beta_2 = \sqrt{1 - \frac{1}{\gamma_2^2}}$$

โดยที่

$$v_2 = \beta_2 c$$

จากข้อมูลข้างต้นสามารถคำนวณเวลาที่อิเล็กตรอนใช้ในการเคลื่อนที่ภายใน linac ได้คือ

$$t_L = \int_0^L \frac{ds}{v_2(s)} = \frac{m_e c^2}{cA} (\beta_2 \gamma_2 - \beta_1 \gamma_1)$$

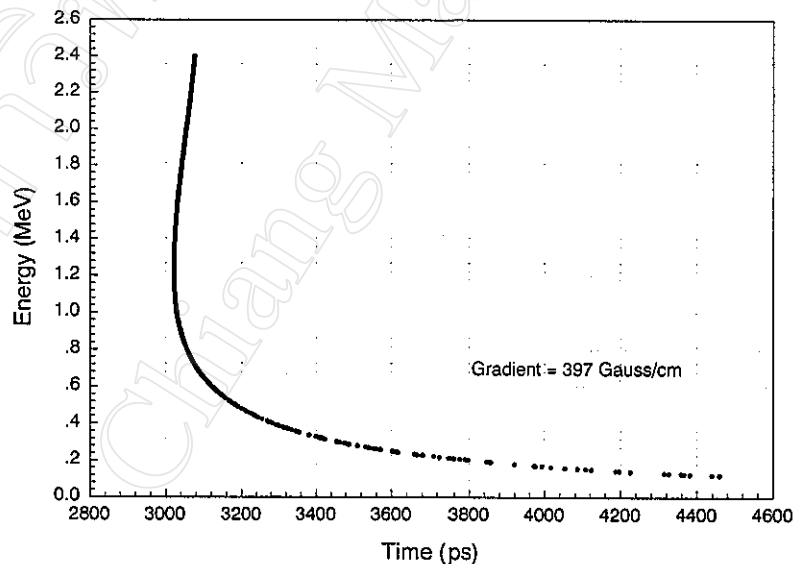
drift space (D3)

$$t_{D3} = \frac{D_3}{v_2} \quad \text{โดยที่ } v_2 \text{ มีค่าคงที่}$$

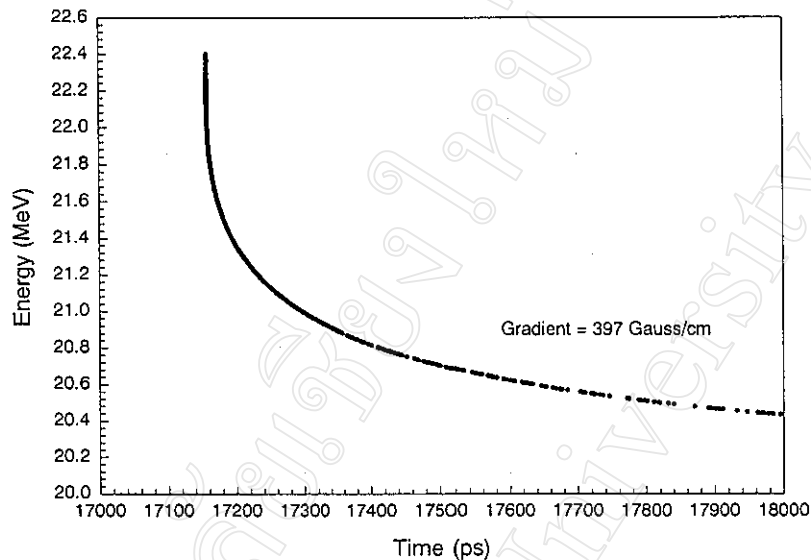
ดังนั้นเวลาทั้งหมดที่อิเล็กตรอนใช้ในการเคลื่อนที่ภายใน beam line คือ

$$T = t_0 + t_{D1} + t_S + t_{D2} + t_L + t_{D3} \quad (3.32)$$

โดยอาศัยสูตรข้างต้นที่กล่าวมาสามารถคำนวณการกระจายของพลังงานกับเวลาที่ใช้ในการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนที่ตำแหน่งต่างๆได้และการกระจายดังกล่าวขึ้นอยู่กับค่าเกรเดียนของแม่เหล็กแบบอัลฟา สำหรับค่าเกรเดียนที่ทำให้ได้ bunch length น้อยที่สุดตรงตำแหน่งสุดท้ายของ beam line พบว่า ต้องใช้ค่าเกรเดียนเท่ากับ 397 Gauss/cm และลักษณะการกระจายของพลังงานกับเวลาที่ตำแหน่งต่างๆแสดงในรูปที่ 2.1 และ 2.6-2.7



รูปที่ 2.6 แสดงการกระจายของพลังงานกับเวลาของอิเล็กตรอนที่เคลื่อนที่ออกมาจากแม่เหล็กแบบอัลฟา

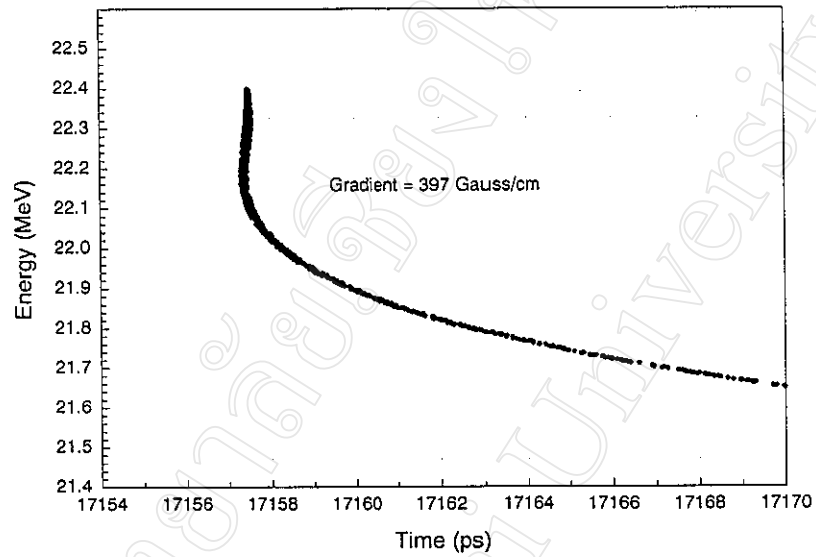


รูปที่ 2.7 แสดงการกระจายของพลังงานกับเวลาของอิเล็กตรอนที่ตำแหน่งสุดท้ายของ beam line

จากรูปที่ 2.1 และ 2.6 -2.7 แสดงให้เห็นว่าอิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงกว่าจะเคลื่อนที่ออกมาจาก rf-gun ก่อนและนำหน้าอิเล็กตรอนที่มีพลังงานต่ำกว่า แต่เมื่อเดินทางเข้าไปในแม่เหล็กแบบอัลฟาแล้ว อิเล็กตรอนตัวที่มีพลังงานต่ำกว่าจะเคลื่อนที่ด้วยระยะทางที่น้อยกว่าอิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงกว่า ทำให้อิเล็กตรอนพลังงานที่มีต่ำกว่าบางส่วนเคลื่อนที่ออกมาจากแม่เหล็กแบบอัลฟาได้ก่อน แต่เมื่อเคลื่อนที่ต่อไปเรื่อยๆอิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงก็สามารถที่จะเคลื่อนที่ได้ทันอิเล็กตรอนพลังงานต่ำกว่าได้ที่บริเวณจุดสุดท้ายของ beam line

จากผลการคำนวณค่าเกรเดียนต์ที่ทำให้ได้ค่า bunch length ที่ดีที่สุดมีค่าเท่ากับ 397 Gauss/cm โดยที่การกระจายของพลังงานกับเวลาที่ใช้ในการเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนแสดงดังรูปที่ 2.8 ซึ่งจะเห็นได้ว่าการกระจายของพลังงานในช่วง 22.0 MeV ถึง 22.4 MeV มีค่า bunch length น้อยกว่า 1 picosecond และจากค่าเกรเดียนต์ที่ได้ดังกล่าวจะนำไปเป็นตัวกำหนดค่าสูงสุดของเกรเดียนต์ของแม่เหล็กแบบอัลฟา โดยจะกำหนดให้ค่าเท่ากับ 450 Gauss/cm ซึ่งสาเหตุที่ต้องบวกค่าเกรเดียนต์เพิ่มเข้าไปอีกประมาณ 50 Gauss/cm เพราะหาเพื่อป้องกันการผิดพลาดที่ต่างๆที่จะเกิดขึ้นมา เช่น เหล็กที่นำมาสร้างแม่เหล็กอาจจะมีค่า permeability ไม่ตรงกับการคำนวณซึ่งอาจเป็นผลให้

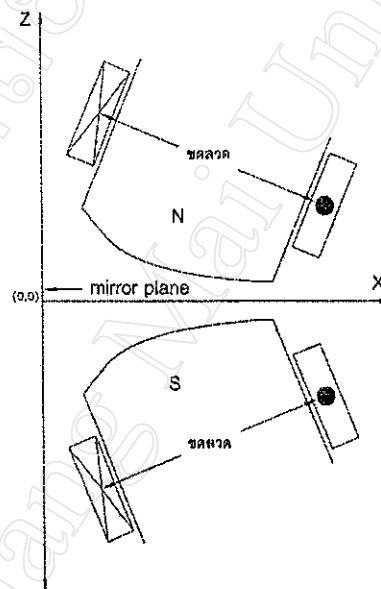
ค่าเกรเดียนมีค่าลดลงไปจากการคำนวณหรืออาจจะมีการปรับเปลี่ยนระยะใน beam line บางส่วนที่ต่างไปจากการคำนวณซึ่งอาจส่งผลให้ต้องใช้ค่าเกรเดียนที่สูงขึ้น เป็นต้น



รูปที่ 2.8 แสดงการกระจายของพลังงานกับเวลาทั้งหมดของอิเล็กตรอนที่ใช้ในการเคลื่อนที่ใน beam line โดยที่เกรเดียนมีค่าเท่ากับ 397 Gauss/cm

2.3 แม่เหล็กแบบอัลฟา

แม่เหล็กแบบอัลฟามีลักษณะเป็นครึ่งหนึ่งของแม่เหล็กสี่ขั้ว โดยมี mirror plane เป็นตัวแบ่งครึ่งแม่เหล็กสี่ขั้ว ซึ่งการสร้างแม่เหล็กแบบอัลฟาในทางปฏิบัติไม่สามารถที่จะทำให้ส่วนของ pole profile กว้างจนถึงอนันต์ (infinite hyperbola) ได้เนื่องจากแม่เหล็กต้องการพื้นที่สำหรับใส่ขดลวดเพื่อป้องกันกระแสไฟฟ้าให้กับแม่เหล็กดังนั้นจึงต้องมีการตัดส่วนนอกของ pole ออกไปดังแสดงในรูปที่ 2.9 จากรูปจะเห็นลักษณะที่ไม่สมมาตร (asymmetric) ของแม่เหล็กที่เกิดขึ้น กล่าวคือส่วนของไฮเปอร์โบลา จะลึกเข้าไปในแนวนอนมากกว่าในแนวตั้ง ทั้งนี้เนื่องจากต้องการ good field region หรือบริเวณที่ค่าเกรเดียนต์มีค่าผิดพลาดไม่เกิน ± 0.1 เอร์เซ็นต์ ลึกเข้าไปในระนาบแนวนอน เพื่อต้องการบีบลำอิเล็กตรอน ให้มีหัวสั้น ตามที่ได้กล่าวในหัวข้อที่ผ่านมา



รูปที่ 2.9 แสดงภาคตัดขวางของแม่เหล็กแบบอัลฟาที่ได้ทำการหั่นส่วนของ pole profile เพื่อใส่ขดลวด

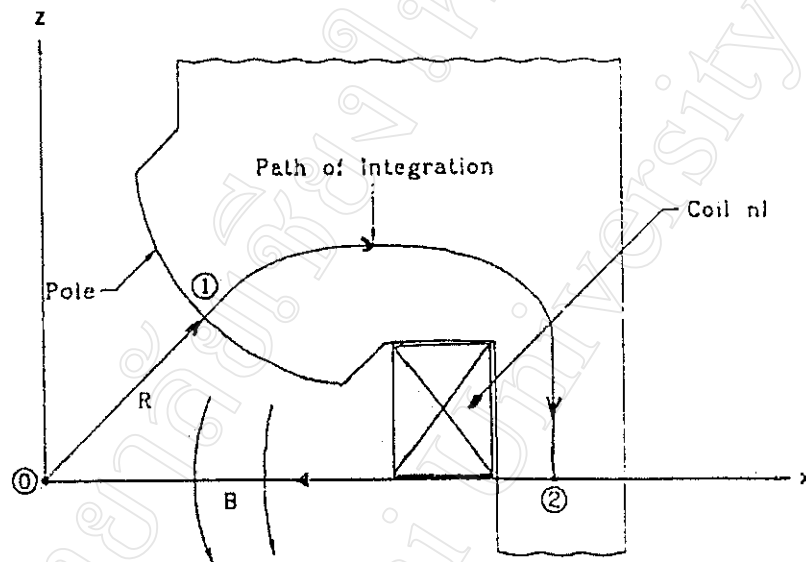
สำหรับค่ากระแสไฟฟ้าที่ไหลผ่านขดลวดนั้น คำนวณได้จากสมการ Maxwell คือ

$$\nabla \times \vec{H} = \vec{J} \quad (2.33)$$

โดยที่ $\vec{J}$ คือ current density หรือเขียนอยู่ในรูปของ อินทิเกรตได้เป็น

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = NI \quad (2.34)$$

จากการคำนวณค่ากระแสของกรณีแม่เหล็กแบบอัลฟา จะพิจารณาจากกรณีของแม่เหล็กสี่ขั้วเนื่องจากแม่เหล็กแบบอัลฟาเป็นครึ่งหนึ่งของแม่เหล็กสี่ขั้ว ดังนั้นจะทำการอินทิเกรตตามเส้นทาง $0 \rightarrow 1$, $1 \rightarrow 2$, $2 \rightarrow 0$ ในรูปที่ 2.10



รูปที่ 2.10 เส้นทางที่ใช้อินทิเกรตของแม่เหล็กสี่ขั้วในพิกัด x,y

แทนค่า $H = \frac{B}{\mu}$ ในสมการที่ 2.34

$$\begin{aligned}
 NI &= \int_0^1 \frac{\vec{B}(r)}{\mu_0} \cdot d\vec{r} + \int_1^2 \frac{\vec{B}(r)}{\mu} \cdot d\vec{r} + \int_2^0 \frac{\vec{B}(r)}{\mu_0} \cdot d\vec{r} \\
 &= \int_0^1 \frac{\vec{B}(r)}{\mu_0} \cdot d\vec{r} + \{ \text{ส่วนภายในแม่เหล็ก} \} \\
 &\quad + \{ \text{ส่วนที่ค่า } B \text{ ตั้งฉากกับเส้นทางของการอินทิเกรต} \}
 \end{aligned} \tag{2.35}$$

จากสมการที่ 2.35 พิจารณาพจน์ที่สองทางขวามือเป็นส่วนที่เส้นทางการอินทิเกรตอยู่ภายในเนื้อเหล็ก ซึ่งภายในเหล็กเราสมมุติว่ามีค่า μ สูงมากๆ จึงทำให้พจน์ที่สองมีค่าเข้าใกล้ศูนย์มาก และเมื่อพิจารณาที่พจน์ที่สามทางขวามือจะเห็นว่าเส้นทางของการอินทิเกรตตั้งฉากกับสนามแม่เหล็ก ($\vec{B}$) ทำให้พจน์ที่สามมีค่าเป็นศูนย์เช่นกัน ดังนั้น

$$N = \int_0^a \frac{B(r)}{\mu_0} dr \tag{2.36}$$

เนื่องจากค่าสนามที่รัศมี r จากแกนกลาง $B(r) = gr$ โดยที่ g คือค่าเกรเดียนของสนามแม่เหล็ก ดังนั้น

$$NI = \int_0^a \frac{gr}{\mu_0} dr$$

$$NI = \frac{ga^2}{2\mu_0} \quad (2.37)$$

โดยที่ N คือ จำนวนรอบของขดลวด

g คือ ค่าเกรเดียน (Tesla/m)

a คือ รัศมีของไฮเปอร์โบลา (m)

μ_0 คือ permeability ของสุญญากาศ ($4\pi \times 10^{-7} \text{ W/A} \cdot \text{m}$)

เมื่อกำหนดให้ค่าเกรเดียน $g = 4.5 \text{ Tesla/m}$ (450 Gauss/cm) และรัศมี a (bore radius) เท่ากับ 0.1 m แทนค่าลงในสมการที่ 2.37 จะได้

$$NI = \frac{4.5 \times (0.1)^2}{2 \times 4\pi \times 10^{-7}}$$

$$NI = 17,905 \text{ Ampere} - \text{turn}$$

ดังนั้นถ้ากำหนดให้จำนวนรอบของขดลวดเท่ากับ 70 รอบ จะสามารถคำนวณค่ากระแสไฟฟ้าสูงสุดที่จะใช้ได้คือ

$$NI_{\max} = 17,905 \text{ Ampere} - \text{turn}$$

$$I_{\max} = 255 \text{ Ampere}$$

จากค่ากระแสไฟฟ้าที่คำนวณได้นั้นยังไม่ได้คำนึงถึงค่า μ ภายในเหล็กซึ่งจะทำให้ผลการทดลองที่ได้ต่างจากผลที่ได้จากการคำนวณด้วยโปรแกรม POISSON ที่ได้รวมค่า μ ภายในเหล็กเข้าไปในการคำนวณซึ่งผลของการคำนวณด้วยโปรแกรมจะได้กล่าวถึงในบทต่อไป

2.4 การเลือกวัสดุมาทำแกนแม่เหล็ก

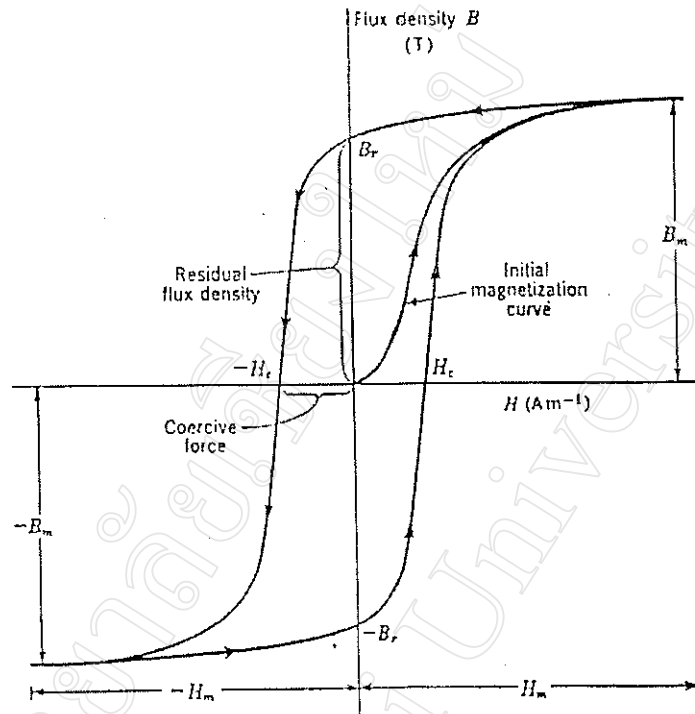
ในการเลือกใช้แม่เหล็กมาทำแกนแม่เหล็กนั้น Kraus (1987) ได้เสนอแนวทางในการพิจารณาตามหัวข้อต่อไปนี้

2.4.1 การสูญเสียฮิสเตอร์เรซิส (hysteresis loss)

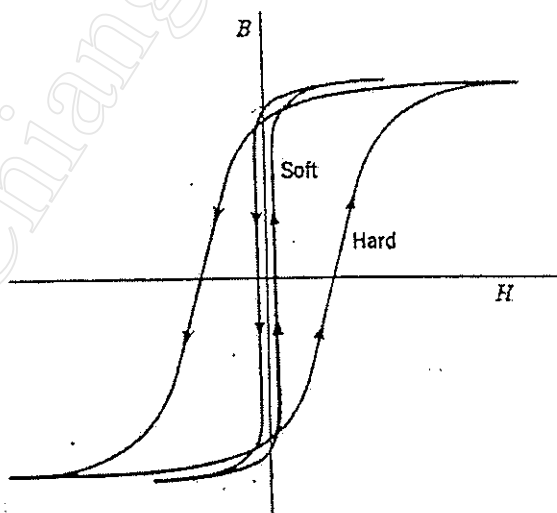
การสูญเสียฮิสเตอร์เรซิส หมายถึง การสูญเสียพลังงานไฟฟ้าในรูปแบบของความร้อนอันเนื่องมาจากการกลับตัวของโมเลกุลภายในแกนแม่เหล็กป้อนกระแสให้กับขดลวดที่พันอยู่ล้อมรอบ กล่าวคือ เมื่อทำการจ่ายกระแสให้กับขดลวดจะทำให้โมเลกุลในแกนแม่เหล็กที่เคยเดิมมีการเรียงตัวอย่างไม่เป็นระเบียบให้กลับเรียงตัวอย่างเป็นระเบียบตามขั้วเหนือและขั้วใต้ ซึ่งขณะที่โมเลกุลพยายามกลับตัวตามสนามแม่เหล็กนั่นเองโมเลกุลดังกล่าวเกิดการเบียดตัวกัน เมื่อหยุดจ่ายกระแสไฟฟ้าโมเลกุลที่อยู่ภายในสภาพเรียงตัวก็จะเบียดตัวกลับมามีอยู่ในสภาพเดิม การกลับไปกลับมาของโมเลกุลนี้เองเป็นผลทำให้เกิดความร้อนขึ้น ทำให้ประสิทธิภาพในการใช้งานลดลง

การเกิดฮิสเตอร์เรซิส ถ้าสนามที่ใส่เข้าไปเพิ่มขึ้นจนถึงจุดอิ่มตัวแล้ว จากนั้นก็ค่อยๆ ลดสนามลงความหนาแน่นของฟลักซ์ B จะลดลงแต่ไม่ได้ลดลงอย่างรวดเร็วเหมือนตอนเริ่มต้น เส้นกราฟเริ่มต้นของสภาพความเป็นแม่เหล็ก (initial magnetization curve) เมื่อความเข้มของสนาม H เข้าใกล้ศูนย์แล้ว จะมีความหนาแน่น ฟลักซ์ของสารเหลืออยู่ B_r (residual flux density) ในแกนแม่เหล็กดังนั้นเพื่อให้ค่า B ลดลงเป็นศูนย์ต้องใส่สนามยังกลับที่เป็นลบเข้าไปคือ $-H_c$ (coercive force) จากนั้นเพิ่มค่า H ไปในทิศทางแกนลบของกราฟ ทำให้กลายเป็นแม่เหล็กโดยมีขั้วตรงข้าม ความเป็นแม่เหล็กเริ่มแรกจะเพิ่มขึ้น และ หลังจากนั้นเข้าสู่จุดอิ่มตัวความเป็นแม่เหล็กคงที่ และถ้าสนามมีค่าเป็นศูนย์อีกครั้งหนึ่งจะมีความเป็นแม่เหล็กตกค้าง B_r อยู่ และเมื่อลด B ลงเป็นศูนย์อีกครั้งจะต้องใส่สนามบังคับ $+H_c$ เข้าไป เมื่อสนามเพิ่มขึ้นสู่แกนแกว่งสารนั้นก็เข้าสู่จุดอิ่มตัวซึ่งปรากฏอยู่ในรูปของ ฮิสเตอร์เรซิสลูป (hysteresis loop) ดังแสดงในรูปที่ 2.11

การที่สารภายในแม่เหล็กเข้าสู่จุดอิ่มตัว ที่ปลายทั้งสองข้างของเส้นกราฟวงรอบปิดของความเป็นแม่เหล็ก (magnetization curve loop) จะถูกเรียกว่า สภาพอิ่มตัว (saturation) จากกราฟฮิสเตอร์เรซิสลูป นั้นพื้นที่ภายในลูปแสดงถึงพลังงานที่สูญเสียไป ซึ่งปรากฏออกมาในรูปความร้อนนั่นเองแสดงว่าเหล็กชนิดใดที่มีพื้นที่ของฮิสเตอร์เรซิสน้อย ทำให้เกิดการสูญเสียพลังงานน้อย ซึ่งเมื่อทำการเปรียบเทียบฮิสเตอร์เรซิส ของเหล็กอ่อน มีค่าน้อยกว่าเหล็กแข็ง ดังแสดงในรูปที่ 2.12 นั่นคือในการเลือกเหล็กที่ทำแกนแม่เหล็กนั้นใช้เหล็กอ่อนดีกว่าเหล็กแข็งเพราะมีการสูญเสียพลังงานภายในน้อยกว่า



รูปที่ 2.11 แสดงกราฟฮิสเตอร์เรซิสลูป (Kraus, 1987)



รูปที่ 2.12 แสดงกราฟฮิสเตอร์เรซิสลูปของเหล็กอ่อนและเหล็กแข็ง (Kraus, 1987)

2.4.2 ฟลักซ์แม่เหล็กตกค้าง (residual magnetic flux)

ในขณะที่จ่ายกระแสไฟฟ้าเข้าไปให้กับขดลวดทองแดง สนามแม่เหล็กจะทำให้โมเลกุลของแกนเหล็กพยายามเรียงตัวในทิศทางของสนามแม่เหล็ก แต่เมื่อหยุดจ่ายกระแสไฟฟ้าแกนเหล็กยังคงมีอำนาจความเป็นแม่เหล็กค้างอยู่ สภาพความเป็นแม่เหล็กดังกล่าวเรียกว่าฟลักซ์แม่เหล็กตกค้าง (residual magnetic flux) จำนวนเส้นแรงแม่เหล็กที่ตกค้างจะมากหรือน้อยขึ้นอยู่กับชนิดและคุณสมบัติของเหล็ก ในขณะที่เหล็กอ่อนจะมีปริมาณความเป็นแม่เหล็กตกค้างน้อยกว่าเหล็กแข็ง เพราะว่าเหล็กอ่อนมีคุณสมบัติที่คืนสภาพการเรียงตัวของโมเลกุลได้ง่ายกว่าเหล็กแข็ง

กล่าวโดยสรุปคือ ในการเลือกเหล็กมาใช้ทำแกนแม่เหล็กจะต้องพิจารณาจากกราฟฮิสเตอร์เรซิส โดยที่เหล็กนั้นต้องมีความหนาแน่นฟลักซ์ตกค้าง (B_r) น้อย ค่าแรงบังคับ (H_c) ต่ำและค่าสภาพความซึมซาบ (permeability, μ) สูง ดังนั้นเหล็กที่นำมาใช้จึงเลือกเหล็กอ่อน ซึ่งมีคุณสมบัติครบทั้ง 3 ข้อ