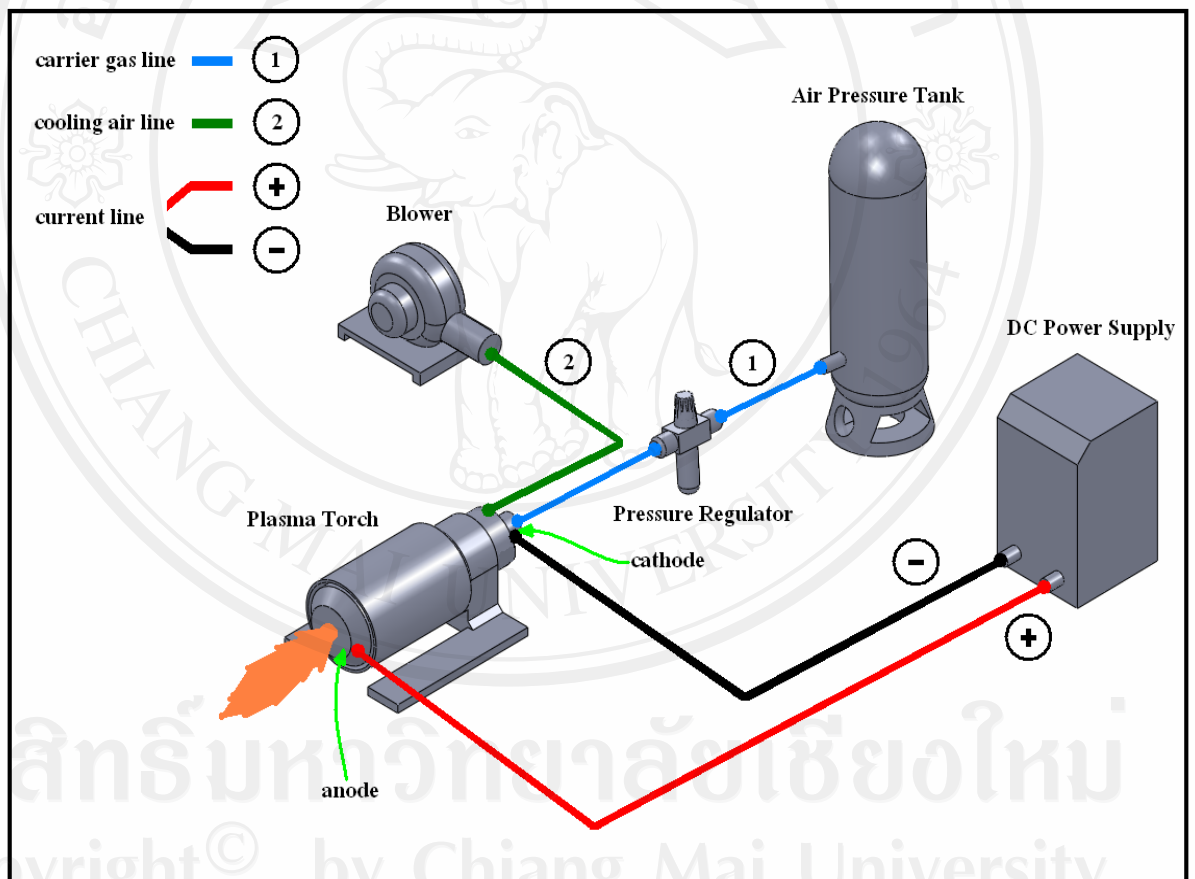


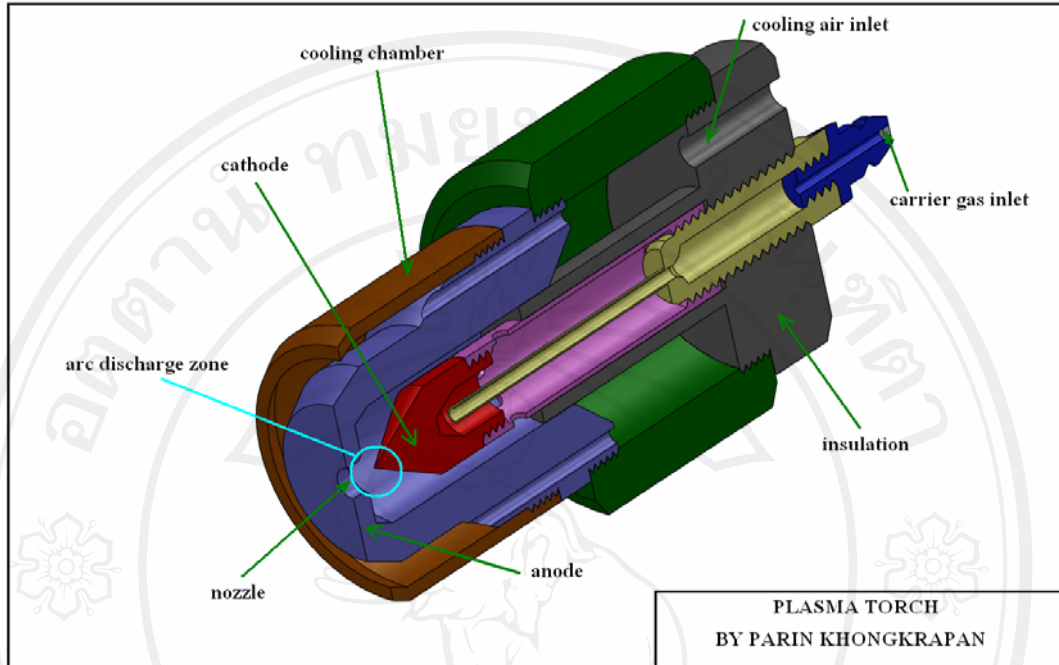
บทที่ 3 หลักการออกแบบหัวเผา

บทนี้แสดงถึงแบบโครงสร้างหัวเผาดันแบบและการคำนวณเพื่อการออกแบบ โดยมีเนื้อหาและรายละเอียดดังนี้

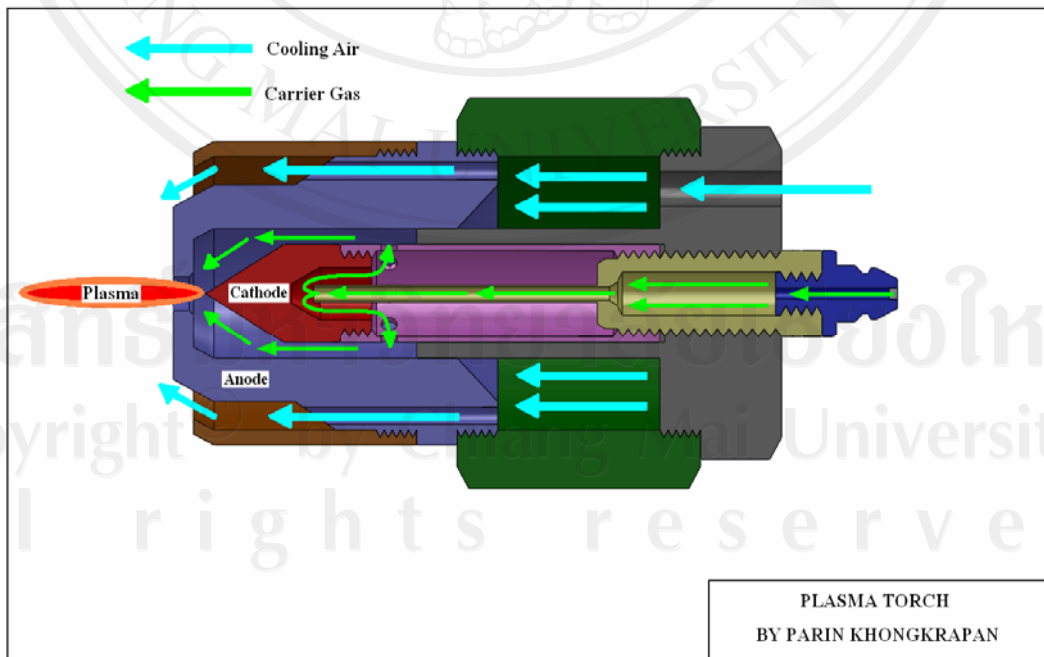
3.1 หัวเผาพลาสมาดันแบบ



รูป 3.1 หัวเผาพลาสมาดันแบบและอุปกรณ์ต่อพ่วง



รูป 3.2 ส่วนประกอบสำคัญของหัวเผาพลาสมาต้นแบบ



รูป 3.3 ทิศทางการไหลของก๊าซภายในหัวเผา

3.2 หลักการออกแบบ

3.2.1 การออกแบบหัวอิเล็กโทรด

หัวเผาพลาสมาต้นแบบใช้หลักการสร้างพลาสมาด้วยหลักการสนามไฟฟ้าแรงสูงที่เกิดขึ้นระหว่างหัวอิเล็กโทรดที่ประกอบด้วยขั้วแคโทดและขั้วแอโนด ซึ่งการออกแบบหัวอิเล็กโทรดสำหรับหัวเผาพลาสมาต้นแบบมีหลักการดังนี้

3.2.1.1 การออกแบบขั้วแคโทด

ขั้วแคโทดของหัวเผาพลาสมาต้นแบบทำหน้าที่เป็นขั้วลบทางไฟฟ้า ขั้วแคโทดของหัวเผาพลาสมาต้นแบบจะมีลักษณะเป็นแท่งโลหะปลายแหลม ซึ่งลักษณะขั้วแคโทดที่ออกแบบจะทำให้เกิดความเครียดของประจุไฟฟ้าบริเวณปลายแหลมดังกล่าว ส่งผลให้เกิดความเข้มของสนามไฟฟ้าระหว่างขั้วแคโทดและแอโนดสูงตามไปด้วย

3.2.1.2 การออกแบบขั้วแอโนด

ขั้วแอโนดของหัวเผาพลาสมาต้นแบบทำหน้าที่เป็นขั้วบวกทางไฟฟ้า การออกแบบขั้วแอโนดของหัวเผาพลาสมาต้นแบบจะมีลักษณะเป็นช่องทรงกระบอกรอบขั้วแคโทด ช่องว่างระหว่างขั้วแคโทดและขั้วแอโนดจะเกิดสนามไฟฟ้าแรงสูงที่เกิดจากการจ่ายไฟฟ้ากระแสตรงแรงดันคงที่ 380 V และขั้วแอโนดของหัวเผาพลาสมาต้นแบบยังทำหน้าที่เป็นหัวฉีด (Nozzle) ที่ส่ง Carrier Gas ออกสู่ภายนอกหัวเผา

3.2.2 การออกแบบระบบระบายความร้อน

การระบายความร้อนที่เกิดจากพลาสมาของหัวเผาพลาสมาต้นแบบจะให้หลักการระบายความร้อนด้วยอากาศ การระบายความร้อนจะเกิดขึ้นสองส่วนดังนี้

3.2.2.1 การระบายความร้อนขั้วแคโทด

การระบายความร้อนของขั้วแคโทดทำได้โดยการฉีดอากาศซึ่งใช้เป็น Carrier Gas เข้าสู่ช่องว่างภายในขั้วแคโทดโดยตรง อากาศที่ได้รับความร้อนจากขั้วแคโทดจะเคลื่อนที่ออกจากช่องที่เจาะไว้สู่สนามไฟฟ้าที่เกิดขึ้นในบริเวณช่องว่างระหว่างขั้วแคโทดและแอโนดเพื่อแตกตัวเป็นพลาสมาต่อไป การเคลื่อนที่ของอากาศที่ใช้เป็น Carrier Gas และ Cooling Gas แสดงดังรูป 3.3

3.2.2.2 การระบายความร้อนขั้วแอโนด

การระบายความร้อนขั้วแอโนดทำได้โดยการฉีดอากาศเข้าสู่บริเวณ Cooling Zone ซึ่งเป็นช่องว่างระหว่างขั้วแอโนดและ Cooling Chamber ดังที่แสดงในรูป 3.3 โดยอากาศที่เคลื่อนที่ผ่านบริเวณดังกล่าวจะพาความร้อนที่สะสมในขั้วแอโนดออกสู่ภายนอกหัวเผา

3.3 การคำนวณเพื่อการออกแบบ

3.3.1 การคำนวณสนามไฟฟ้าที่ได้จากขั้วอิเล็กโทรด

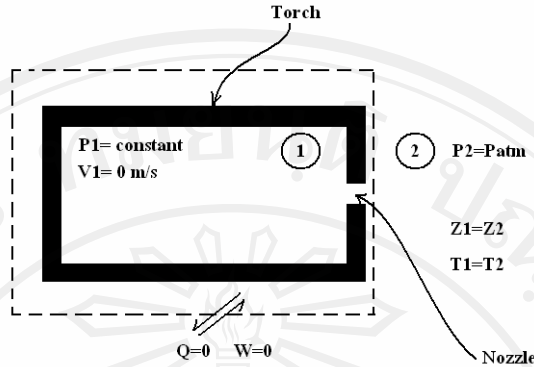
สนามไฟฟ้าระหว่างขั้วอิเล็กโทรดที่เกิดจากการอาร์คคำนวณได้จากสมการที่ (2.2) ในบทที่ 2 โดยทำการแทนค่าตัวแปรต่างๆดังนี้

$$E_{\max} = \frac{V_{\max}}{\eta d} \quad (3.1)$$

V_{\max}	คือ	แรงดันไฟฟ้าที่จ่ายให้กับขั้วอิเล็กโทรด
η	คือ	0.1 (สำหรับสนามไฟฟ้าไม่สม่ำเสมอของแคโทดปลายแหลม)
d	คือ	ระยะห่างระหว่างขั้วอิเล็กโทรด (cm)

3.3.2 การคำนวณด้านพลศาสตร์ของไหล ของอากาศที่ใช้เป็น Carrier Gas

อากาศเป็นที่ใช้ Carrier Gas ได้มาจากถังความดันที่ส่งความดันคงที่ปรับค่าได้ อัตราการไหลของอากาศเป็นที่ใช้ Carrier Gas คำนวณได้ดังนี้



รูป 3.4 แสดงสถานะต่างๆของอากาศที่ใช้ในการคำนวณอัตราการไหลของอากาศเป็นที่ใช้ Carrier Gas

วิธีคำนวณ

สมมติฐานในการคำนวณ

1. ความดันอากาศในหัวเผาคงที่มีค่าเท่ากับความดันที่จ่ายจากถังความดัน
2. ไม่มีความร้อนถ่ายเทผ่านปริมาตรควบคุม
3. อัตราการไหลของอากาศก่อนและหลังการจ่ายกระแสไฟฟ้าให้กับหัว

อิเล็กทรอนิกส์มีค่าเท่ากันเท่ากัน

จากสมการ
$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + Z_1 = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + Z_2 \quad (3.2)$$

ลิขสิทธิ์มหาวิทยาลัยเชียงใหม่
 Copyright © by Chiang Mai University
 All right reserved

ข้อมูลจุดที่ 1 $P_1 =$ ความดันที่จ่ายจากถังความดัน (Pa)

$V_1 = 0$ m/s เนื่องจากถังความดันมาขนาดใหญ่มาก

$\rho_1 = \frac{P_1}{RT_1}$ เมื่อ $R = 0.287 \times 10^3$ J/kg-K

ข้อมูลจุดที่ 2 $P_2 = 101 \times 10^3 \text{ Pa}$ (ความดันบรรยากาศ)
 $\rho_2 = 1.169 \text{ kg/m}^3$ (ความหนาแน่นของอากาศที่ความดัน
 บรรยากาศ)

เมื่อแทนค่าต่างๆในสมการ (1) จะได้

$$\frac{P_1}{\rho_1} = \frac{P_2}{\rho_2} + \frac{V_2^2}{2}$$

$$\frac{P_1}{\rho_1} = \frac{101 \times 10^3}{1.169} + \frac{V_2^2}{2}$$

$$\frac{V_2^2}{2} = \frac{P_1}{\rho_1} - \frac{101 \times 10^3}{1.169}$$

$$V_2 = \sqrt{2 \times \left(\frac{P_1}{\rho_1} - \frac{101 \times 10^3}{1.169} \right)} \quad (3.3)$$

ความเร็วของอากาศที่ออกจาก nozzle คือ $V_2 = \sqrt{2 \times \left(\frac{P_1}{\rho_1} - \frac{101 \times 10^3}{1.169} \right)}$

- อัตราการไหลเชิงมวลของอากาศคำนวณได้จาก

$$\dot{m} = \rho_2 V_2 A \quad (3.4)$$

$$A = \frac{\pi D^2}{4} \quad (3.5)$$

เมื่อ A คือ พ.ท.หน้าตัด Nozzle (m^2)

D คือ เส้นผ่านศูนย์กลาง Nozzle (m)

จากสมการ(2) , (3) และ (4) จะได้อัตราการไหลเชิงมวลของอากาศเท่ากับ

$$\text{สมการอัตราการไหลเชิงมวลของอากาศ } \dot{m} = 1.169 \times \sqrt{2 \times \left(\frac{P_1}{\rho_1} - \frac{101 \times 10^3}{1.169} \right)} \times \frac{\pi D^2}{4}$$

จากสมการอัตราการไหลเชิงมวลของอากาศและสมการความเร็วของอากาศที่ออกจาก Nozzle การคำนวณข้างต้นสรุปได้ว่า

- (1) อัตราการไหลเชิงมวลของอากาศเป็นที่ใช้ Carrier Gas แปรผัน โดยตรงกับขนาดของ nozzle และความดันอากาศที่จ่ายจากถึงความดันเข้าสู่หัวเผา
- (2) ความเร็วของอากาศที่ออกจาก Nozzle แปรผัน โดยตรงกับความดันของอากาศที่จ่ายจากถึงความดันเข้าสู่หัวเผา

หมายเหตุ การปรับอัตราการไหลเชิงมวลของอากาศเป็นที่ใช้เป็น Carrier Gas ต้องสอดคล้องกับพลังงานที่ใช้ในการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมา

3.3.3 การคำนวณพลังงานที่ใช้ในการสร้างพลาสมา

หัวเผาพลาสมาต้นแบบใช้หลักการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมา โดยให้อากาศผ่าน กระแสอาร์คที่เกิดขึ้นระหว่างขั้วแคโทด (Cathode) และ แอโนด (Anode) ซึ่งพลังงานที่ใช้ในการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมาได้นั้นคำนวณจาก พลังงานสลายพันธะ และ พลังงานไอออไนเซชัน ลำดับที่ 1 ของธาตุต่างๆ ที่เป็นองค์ประกอบในอากาศ

อากาศมีองค์ประกอบเป็นก๊าซไนโตรเจน (N_2) 77% ก๊าซออกซิเจน (O_2) 22% และก๊าซอื่น 1% โดยมวล ในการคำนวณพลังงานที่ใช้ในการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมาครั้งนี้จะให้ก๊าซไนโตรเจน (N_2) และก๊าซออกซิเจน (O_2) เป็นตัวแทนขององค์ประกอบทั้งหมดของอากาศในอัตราส่วน 77% : 23% โดยมวล ตามลำดับ การคำนวณพลังงานที่ใช้ในการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมาทำได้ดังนี้

วิธีคำนวณ

ข้อมูลในการคำนวณ

-พลังงานพันธะของ โมเลกุลก๊าซชนิดต่างๆ

Bond	D (kJ/mol)	r (pm)
N-N	167	145
N=N	418	125
N≡N	942	110
N-O	201	140
N=O	607	121
N-F	283	136
N-Cl	313	175

Bond	D (kJ/mol)	r (pm)
O-O	142	148
O=O	494	121
O-F	190	142
S=O	522	143
S-S (S ₈)	226	205
S=S	425	149
S-F	284	156

- พลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1 ของธาตุชนิดต่างๆ

H 1312 ← สัญลักษณ์ของธาตุ
 ← ค่าพลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1
 หน่วยเป็น kJ/mol

H 1312						He 2372	
Li 520	Be 899	B 800	C 1086	N 1402	O 1314	F 1681	Ne 2080
Na 496	Mg 738	Al 578	Si 786	P 1012	S 1000	Cl 1251	Ar 1520
K 419	Ca 590	Ga 579	Ge 762	As 946	Se 940	Br 1140	Kr 1350
Rb 403	Sr 550	In 558	Sn 708	Sb 833	Te 870	I 1008	Xe 1170
Cs 376	Ba 503	Tl 590	Pb 715	Bi 703	Po 812	At 890	Rn 1040

(1) คุณสมบัติทางเคมีขององค์ประกอบของอากาศ

- ก๊าซไนโตรเจน (N_2)

มวลโมเลกุล	28×10^{-3}	kg/mol
มวลอะตอม	14×10^{-3}	kg/mol
พลังงานพันธะ $N \equiv N$	942	kJ/mol _{โมเลกุล}
พลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1	1402	kJ/mol _{อะตอม}

- ก๊าซออกซิเจน (O_2)

มวลโมเลกุล	32×10^{-3}	kg/mol
มวลอะตอม	16×10^{-3}	kg/mol
พลังงานพันธะ $O = O$	494	kJ/mol _{โมเลกุล}
พลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1	1314	kJ/mol _{อะตอม}

(2) การคำนวณปริมาณองค์ประกอบของอากาศ ที่มีก๊าซไนโตรเจน (N_2) และก๊าซออกซิเจน (O_2) เป็นตัวแทนขององค์ประกอบทั้งหมดในอัตราส่วน 77% : 23% โดยมวล

$$\dot{m}_{air} = \dot{m}_{N_2} + \dot{m}_{O_2}$$

$$\dot{m}_{air} = 0.77\dot{m}_{air} + 0.23\dot{m}_{air}$$

- ก๊าซไนโตรเจน (N_2)

$$\text{จำนวนโมลโมเลกุล} = \frac{0.77\dot{m}_{air}}{28 \times 10^{-3}}$$

$$\text{จำนวนโมลอะตอม} = \frac{0.77\dot{m}_{air}}{14 \times 10^{-3}}$$

- ก๊าซออกซิเจน (O_2)

$$\text{จำนวนโมลโมเลกุล} = \frac{0.23\dot{m}_{air}}{32 \times 10^{-3}}$$

$$\text{จำนวนโมลอะตอม} = \frac{0.23\dot{m}_{air}}{16 \times 10^{-3}}$$

(3) การคำนวณมวลอากาศโดยกำหนดพลังงานที่จะใช้พลังงาน

- พลังงานสลายพันธะ

$$\text{ก๊าซไนโตรเจน (N}_2\text{)} = \left(\frac{0.77 \dot{m}_{air}}{28 \times 10^{-3}} \right) \times 942$$

$$\text{ก๊าซออกซิเจน (O}_2\text{)} = \left(\frac{0.23 \dot{m}_{air}}{32 \times 10^{-3}} \right) \times 494$$

- พลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1

$$\text{ก๊าซไนโตรเจน (N}_2\text{)} = \left(\frac{0.77 \dot{m}_{air}}{14 \times 10^{-3}} \right) \times 1402$$

$$\text{ก๊าซออกซิเจน (O}_2\text{)} = \left(\frac{0.23 \dot{m}_{air}}{16 \times 10^{-3}} \right) \times 1314$$

- พลังงานที่ใช้ในการทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมาที่ระดับพลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1

$$E = \left[\left(\frac{0.77 \dot{m}_{air}}{28 \times 10^{-3}} \right) \times 942 \right] + \left[\left(\frac{0.23 \dot{m}_{air}}{32 \times 10^{-3}} \right) \times 494 \right] + \left[\left(\frac{0.77 \dot{m}_{air}}{14 \times 10^{-3}} \right) \times 1402 \right] + \left[\left(\frac{0.23 \dot{m}_{air}}{16 \times 10^{-3}} \right) \times 1314 \right]$$

$$E = \left[(25.91 \times 10^3) + (3.55 \times 10^3) + (77.11 \times 10^3) + (18.89 \times 10^3) \right] \times \dot{m}_{air}$$

$$E = (125.46 \times 10^3) \times \dot{m}_{air}$$

พลังงานที่ทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมา 100 % ที่ระดับพลังงานไอออไนเซชัน
ลำดับที่ 1 จะต้องใช้พลังงานเท่ากับ

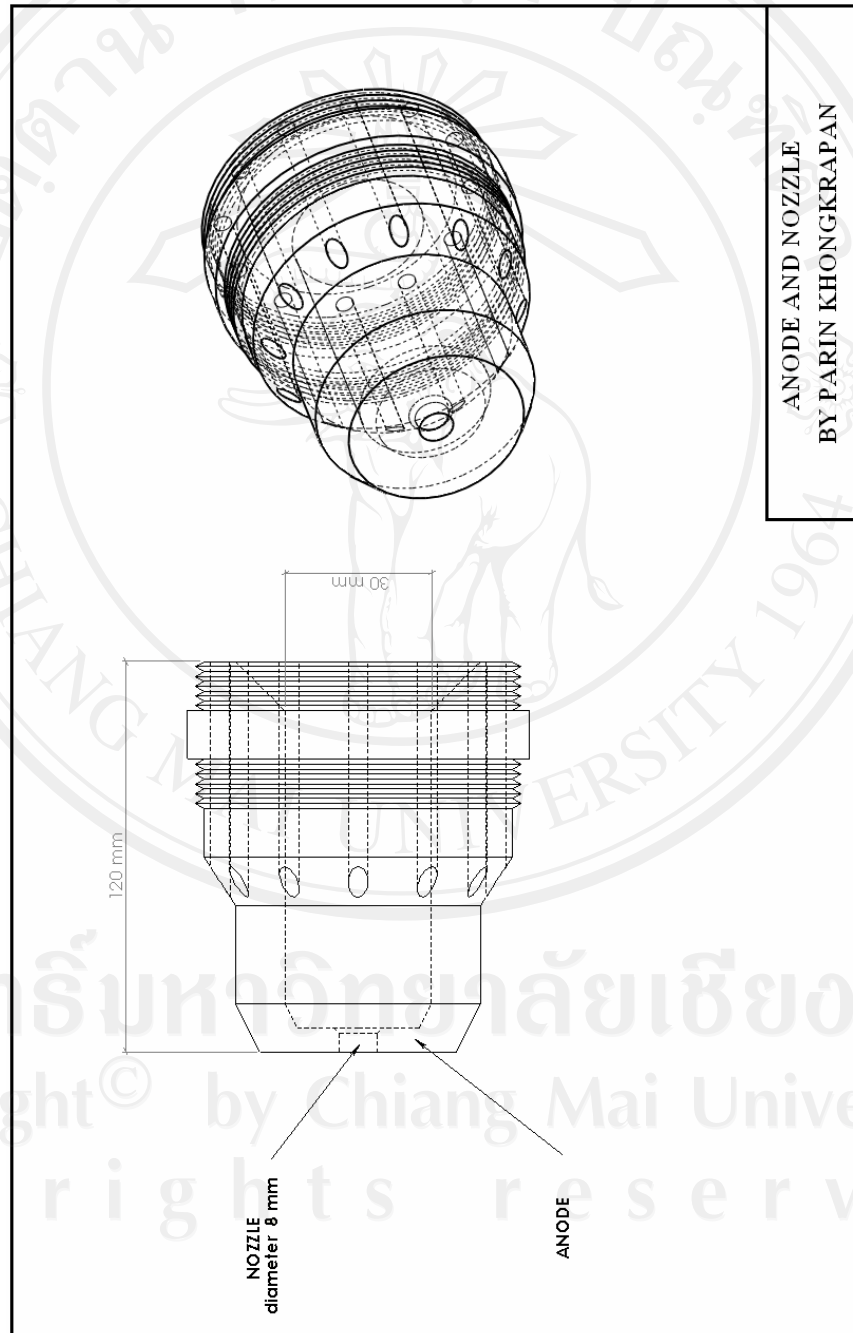
$$E \geq (125.46 \times 10^3) \times \dot{m}_{air}$$

เมื่อ E คือ พลังงานที่ทำให้อากาศแตกตัวเป็นพลาสมา 100 %
ที่ระดับพลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1 หน่วย kW
 \dot{m}_{air} คือ อัตราการไหลเชิงมวลของอากาศ หน่วย kg/s

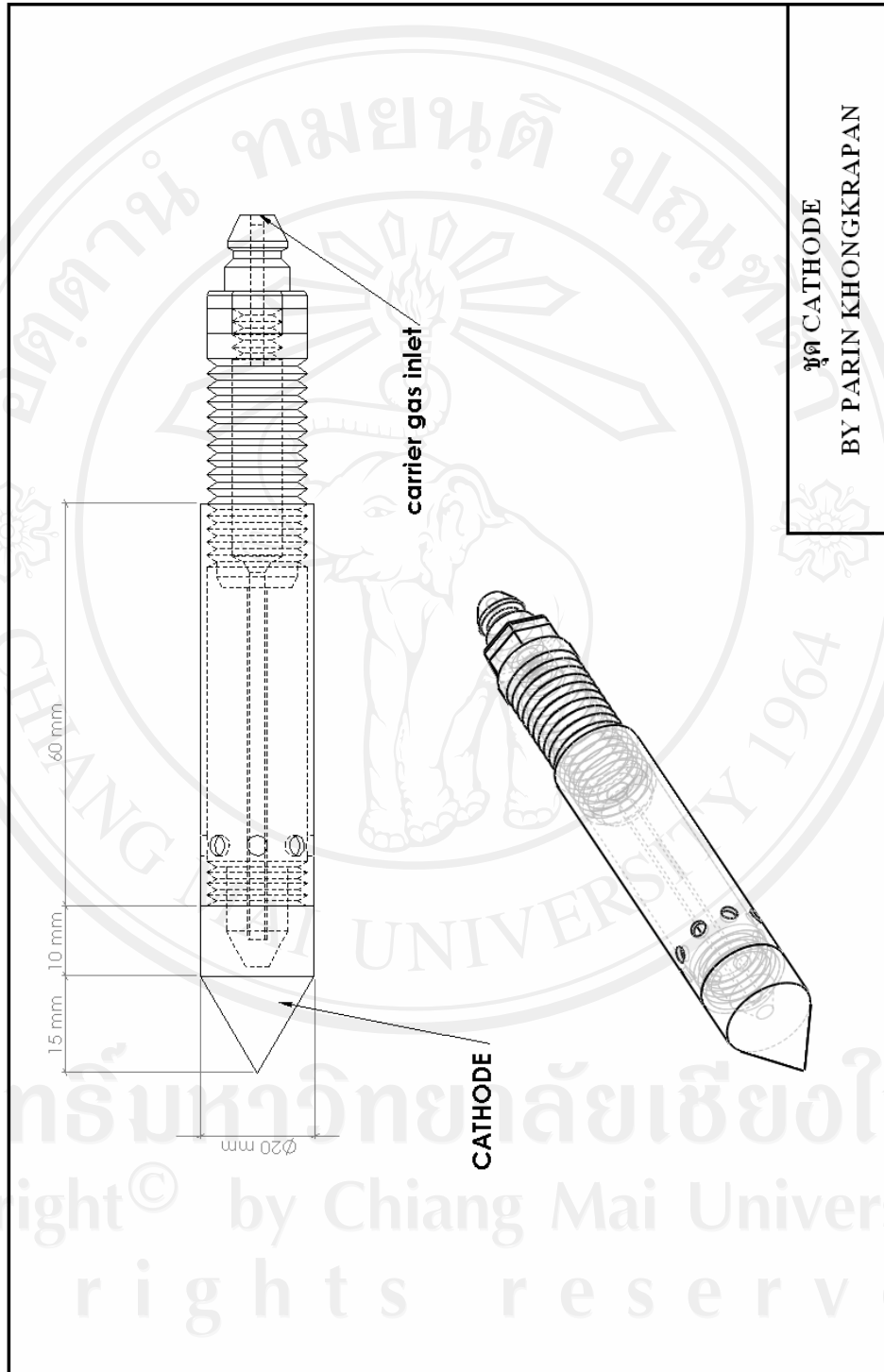
หมายเหตุ สมการพลังงานการแตกตัวข้างต้นใช้คำนวณอากาศแตกตัวเป็น
พลาสมา 100 % ที่ระดับพลังงานไอออไนเซชันลำดับที่ 1 เท่านั้น

3.4 หัวเผาพลาสมาต้นแบบ

3.4.1 แบบส่วนประกอบหัวเผาพลาสมา

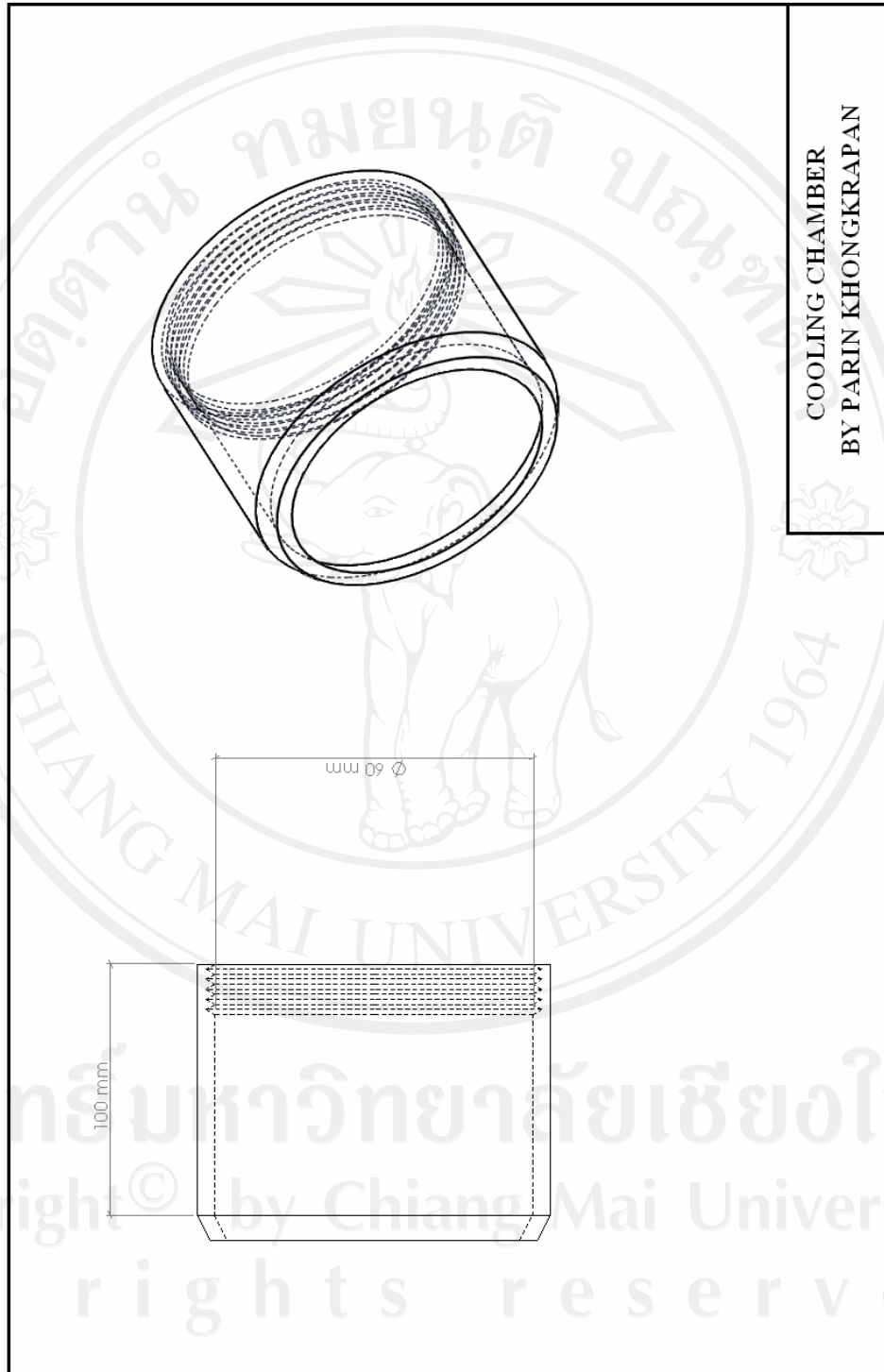


รูป 3.5 ส่วนประกอบที่ใช้เป็นแคโทดและหัวฉีด

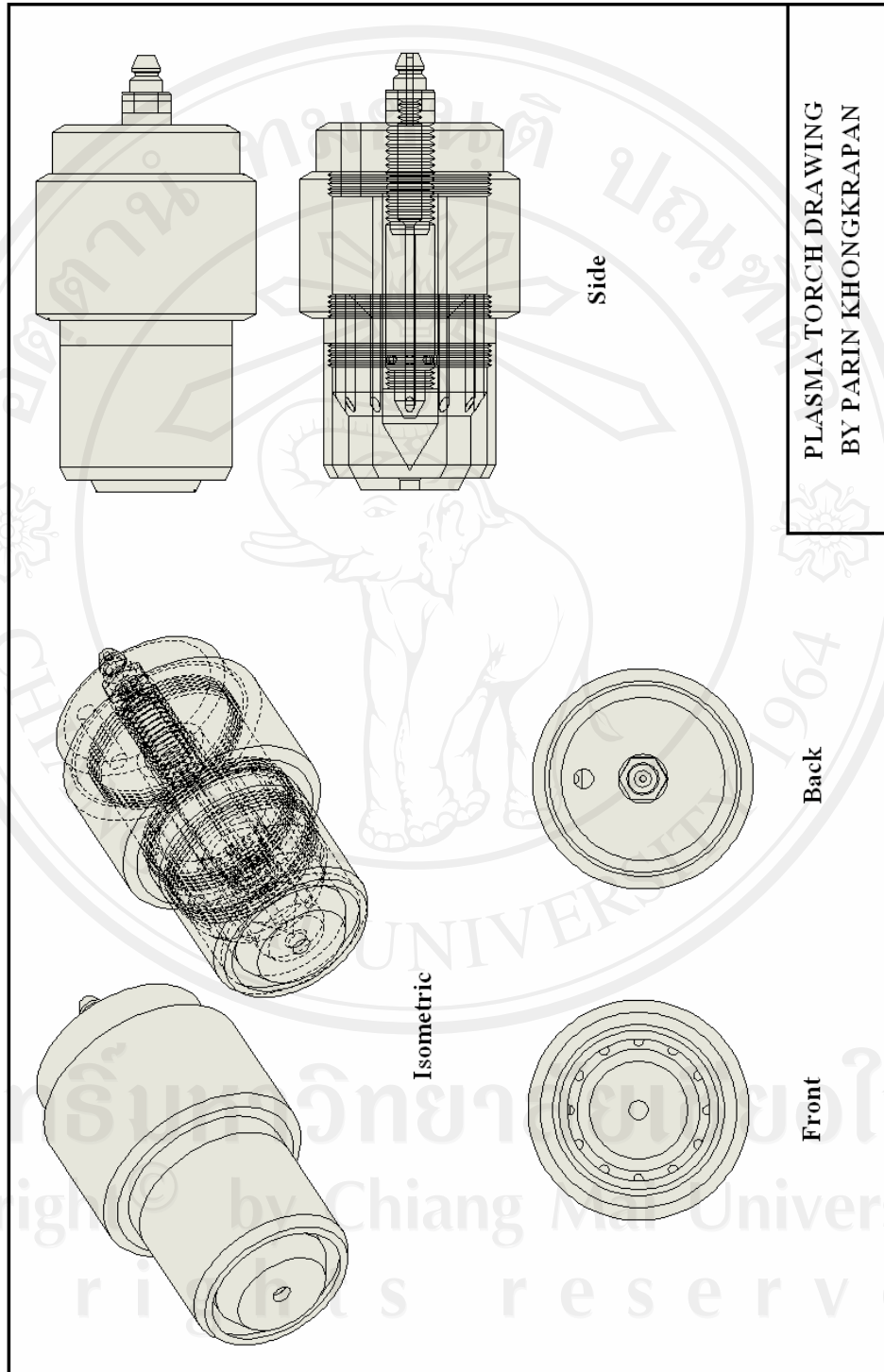


ชุด CATHODE
BY PARIN KHONGKRAPAN

รูป 3.6 ชุดแคโทด

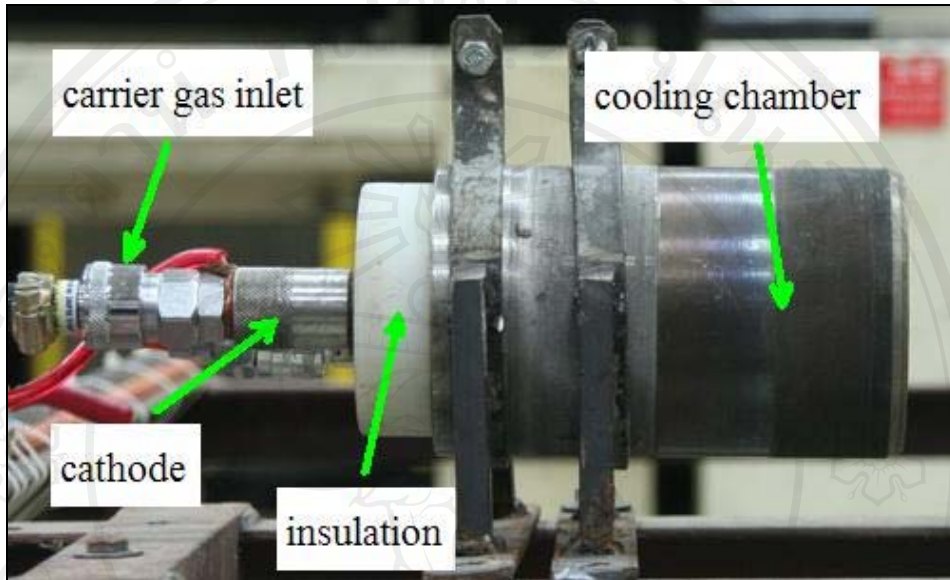


รูป 3.7 ห้องอากาศหล่อเย็น

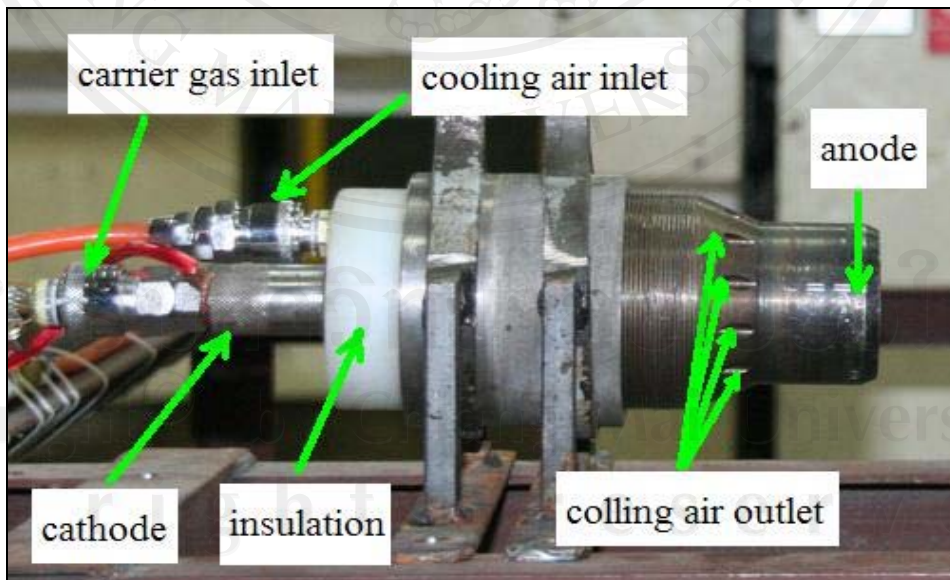


รูป 3.8 หัวเผาพลาสมาด้านแบบ

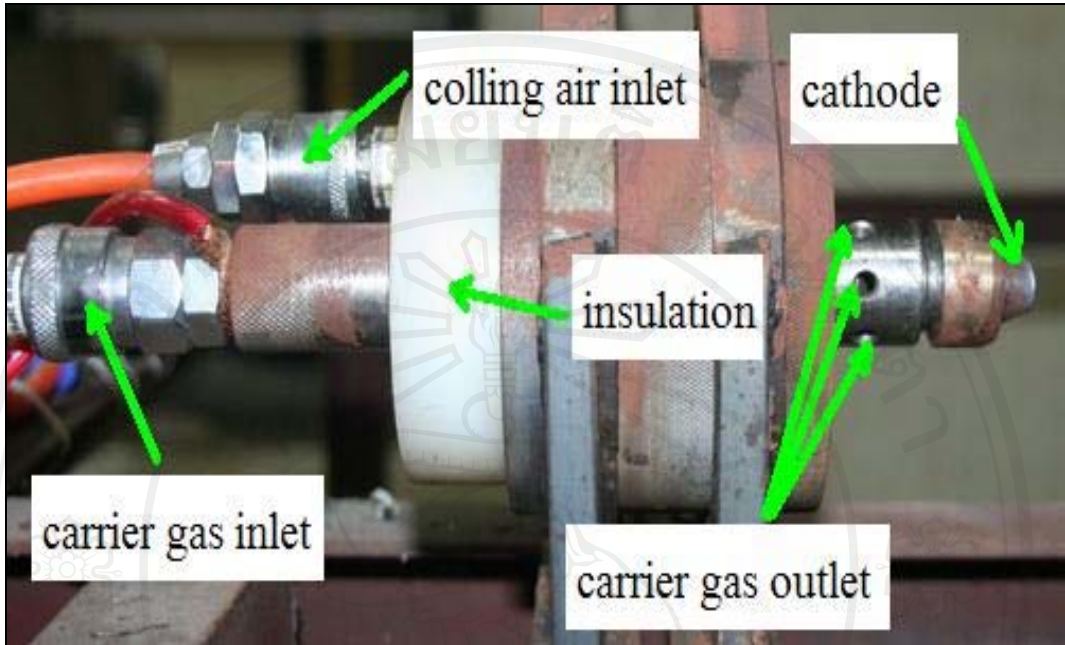
3.4.2 หัวเผาพลาสมาดันแบบที่ทำการสร้าง



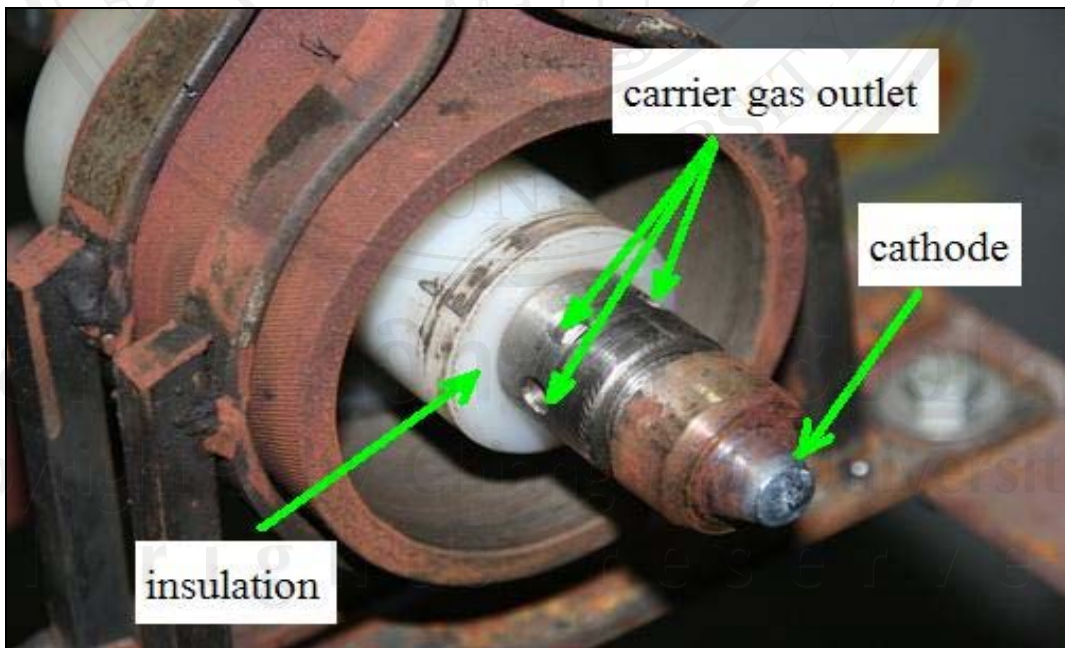
รูป 3.9 (ก) หัวเผาพลาสมาดันแบบที่ทำการสร้าง



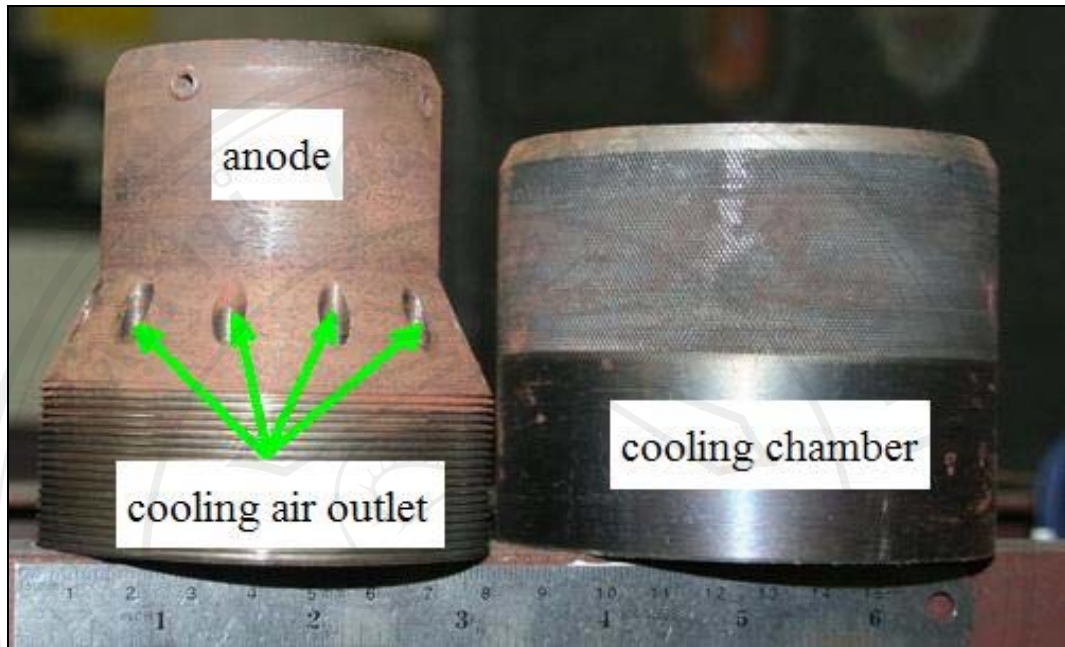
รูป 3.9 (ข) หัวเผาพลาสมาดันแบบที่ทำการสร้าง



รูป 3.9 (ค) หัวเผาพลาสมาต้นแบบที่ทำการสร้าง



รูป 3.9 (ง) หัวเผาพลาสมาต้นแบบที่ทำการสร้าง



รูป 3.10 ส่วนประกอบของหัวเผาพลาสมาดันแบบที่ทำกรสร้าง

ลิขสิทธิ์มหาวิทยาลัยเชียงใหม่
Copyright© by Chiang Mai University
All rights reserved