

บทที่ 4

การทดสอบสมรรถนะของเครื่องยนต์

หลังจากดัดแปลงระบบจ่ายเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์แก๊สโซลีนเป็นระบบจ่ายเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์ไฮโดรเจนแล้ว และได้ปรับแต่งเครื่องยนต์โดยการตั้งระบบห่างของลินิ่นไออดี, ลินิ่นไอเสีย, และตั้งระบบห่างของเขียวหัวเทียนใหม่ เพื่อให้เครื่องยนต์ไฮโดรเจนสามารถทำงานได้อย่างมีประสิทธิภาพ จากนั้นจะทำการทดสอบหาสมรรถนะของเครื่องยนต์ และวัดปริมาณแก๊สไฮเสียเพื่อเปรียบเทียบสมรรถนะระหว่างเครื่องยนต์ที่ใช้น้ำมันเบนซินเป็นเชื้อเพลิงกับเครื่องยนต์ที่ใช้แก๊สไฮโดรเจนเป็นเชื้อเพลิง

อุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบเครื่องยนต์

จากการดัดแปลงระบบจ่ายเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์แก๊สโซลีนไปเป็นระบบจ่ายเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์ไฮโดรเจนนั้น ทำให้มีความแตกต่างกันในส่วนของระบบเชื้อเพลิง ดังนั้น อุปกรณ์ที่ใช้วัดหน่วยปริมาณของเชื้อเพลิงที่ใช้งานแตกต่างกัน แต่สำหรับอุปกรณ์วัดอื่นจะเหมือนกัน แต่ในที่นี้จะแยกกล่าวถึงอุปกรณ์ในการวัดของเครื่องยนต์ทั้งสองอย่างกัน ดังนี้รายละเอียดด่อไปนี้

สำหรับเครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบหาสมรรถนะและวัดปริมาณแก๊สไฮเสีย (ดังรูปที่ 4.1) ประกอบด้วย

1. Air box
2. Manometer
3. Fuel tank
4. Fuel oil measuring flask
5. Engine
6. Hydraulic dynamometer
7. Engine brake load reading

8. Tachometer
9. Thermocouple for measure cooling water temperature
10. Thermocouple for measure exhaust gas temperature
11. Barometer
12. Thermometer for measure ambient temperature
13. Exhaust gas analyzer

สำหรับเครื่องยนต์ไฮโดรเจน อุปกรณ์ที่ใช้ทดสอบหาสมรรถนะ และวัดปริมาณแกสไฮเดรชัน (ดังรูปที่ 4.2) ประกอบด้วย

1. Air box
2. Manometer
3. Hydrogen cylinder
4. Hydrogen flow meter
5. Engine
6. Hydraulic dynamometer
7. Engine brake load reading
8. Tachometer
9. Thermocouple for measure cooling water temperature
10. Thermocouple for measure exhaust gas temperature
11. Barometer
12. Thermometer for measure ambient temperature
13. Exhaust gas analyzer

รายละเอียดของอุปกรณ์ที่ใช้วัดดังกล่าวข้างต้น มีรายละเอียดดังต่อไปนี้

ไดนาโนมิเตอร์ (Dynamometer)

ไดนาโนมิเตอร์ เป็นอุปกรณ์วัดกำลังม้าข้าออก (Brake horse power) ของเครื่องยนต์ ไดนาโนมิเตอร์ที่ใช้เป็นแบบไฮดรอลิก (Hydraulic dynamometer) ของบีท์โซ่ Heenan & Froude

รุ่นDPX-2 (ดังรูปที่ 4.3) การควบคุมการของเครื่องยนต์จะทำได้โดยการปรับโหลดของไนโตรมีเตอร์ การวัดค่าแรงบิดจะสามารถหาความสัมพันธ์ได้จากลูกศุกตุ้มน้ำหนักและตาชั่งสปริง เมื่อทราบแรงบิดของเครื่องยนต์ จะสามารถหากำลังม้าเบรคของเครื่องยนต์จากสมการ[10]

$$P = \frac{Tn}{9549.3}$$

เมื่อ

P = กำลังม้าข้าอก (Brake hourse power) kW

T = แรงบิดของเครื่องยนต์ (Brake torque) N-m

n = ความเร็วรอบของเครื่องยนต์ (Speed) rpm

เครื่องวัดอัตราการไหลของอากาศ (Air flow meter)

อุปกรณ์วัดอัตราการไหลของอากาศที่เข้าเครื่องยนต์ (ดังรูปที่ 4.4) ที่ใช้เป็นแบบ Alcock viscous air flow meter ซึ่งห้อง RICARDO Model P7012 461H/72 ปริมาณการไหลของอากาศที่วัดจะใช้ Manometer เป็นอุปกรณ์อ่านค่าความดันแตกต่างของอากาศที่ไหลผ่าน Orifice (ดังรูปที่ 4.5) และเพื่อให้การวัดเป็นไปอย่างถูกต้อง จึงได้ทำการ Calibrated flow meter ใหม่ ดังแสดงผลการ Calibrated ในรูปที่ จ-1 ซึ่งสามารถคำนวณได้จากสมการ[จ-2]

$$m = 32.29 \times \Delta h$$

เมื่อ

m = อัตราการไหลของอากาศ (m^3/hr)

Δh = แรงดันต่ำคร่อม Orifice meter วัดได้จาก manometer (cm of water)

อุปกรณ์วัดอัตราการไหลของแก๊สไฮโดรเจน (Hydrogen flow meter)

อุปกรณ์วัดปริมาณของแก๊สไฮโดรเจนที่ไหลเข้าเครื่องยนต์ (ดังรูปที่ 4.6) เป็นแบบ Variable area flow meter ของบริษัท Fischer & Porter รุ่น 10A 3225CA2AOA1 และเพื่อให้

การวัดเป็นไปอย่างถูกต้อง จึงได้ทำการ Calibrated flow meter ใหม่ ดังแสดงผลการ Calibrated ในรูปที่ จ-2

อุปกรณ์วิเคราะห์แกสไอเสีย (Exhaust gas anslyzer)

เครื่องมือนี้เป็นอุปกรณ์การวัดและวิเคราะห์ไอเสียของเครื่องยนต์ (ดังรูปที่ 4.7) โดยจะทำการวัดค่า CO และ HC อุปกรณ์วิเคราะห์แกสไอเสียนี้เป็นของยี่ห้อ Electra control รุ่น MGA 4000-T โดยมีช่วงการวัดของแกสค่า ฯ ดังนี้

$$\text{CO} = 0.00 - 10.00 \text{ เปอร์เซ็นต์ โดยปริมาตร}$$

$$\text{HC} = 0.00 - 9999 \times 10^{-6} \text{ โดยปริมาตร (ppm)}$$

การทดสอบสมรรถนะของเครื่องยนต์แกสโซลีน

วิธีการทดสอบ

การทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์แกสโซลีนนี้จะทำการหาค่ากำลังข้าอกสูงสุด (Maximum Power) โดยจะทำการทดสอบเครื่องยนต์ที่ตำแหน่งลินปิกผิวเต็มกว้างสุด (Full Throttle) ตามวิธีการทดสอบเครื่องยนต์แกสโซลีนทั่วไป ซึ่งมีวิธีการ คือ ทำการเดินเครื่องที่ความเร็วอบสูงสุด โดยเปิดปีกผิวเต็มให้กว้างสุด อุ่นเครื่องประมาณ 5 นาที หลังจากนั้นเพิ่มภาระให้กับเครื่องยนต์ โดยการปรับโหลดที่ไวนาโนมิเตอร์ โดยเพิ่มโหลดไปจนกระทั่งเครื่องยนต์มีความเร็วอบ 6000 รอบต่อนาที เพราะว่ากำลังข้าอกสูงสุดของเครื่องยนต์รุ่มนี้จะอยู่ที่ความเร็วอบประมาณ 5500 รอบต่อนาที และรองนกระแสทั่งเครื่องยนต์ทำงานอยู่ในสภาพที่คงที่ จึงทำการบันทึกค่าค่า ฯ ดังต่อไปนี้

1. ภาระของเครื่องยนต์ (Load)
2. ความเร็วอบของเครื่องยนต์ (Speed)
3. ความดันตอกร้อม Orifice meter
4. ปริมาณ CO และ HC ในแกสไอเสีย
5. ความดันบรรยายอากาศและอุณหภูมิห้อง

6. อุณหภูมิแก๊สไฮเดรต
7. อุณหภูมน้ำหล่อเย็น
8. เวลาที่เครื่องยนต์ใช้น้ำมัน
9. ปริมาณอากาศที่ใช้

เมื่อบันทึกค่าต่าง ๆ ดังกล่าวข้างต้นแล้ว จะทำการทดสอบเครื่องยนต์ที่ความเร็วรอบอื่น ๆ โดยการเพิ่มภาระให้กับเครื่องยนต์อีก เพื่อให้ความเร็วรอบของเครื่องยนต์ลดลงครั้งละ 500 รอบต่อนาที และทำการบันทึกค่าเช่นเดินโดยทำเช่นเดียวกันนี้จนกระทั่งความเร็วรอบเหลือ 1000 รอบต่อนาที

การทดสอบสมรรถนะของเครื่องยนต์ไฮโดรเจน

วิธีการทดสอบ

การทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์ไฮโดรเจนนี้ จะทำการหาค่ากำลังสูงสุด (Maximum Power) ของเครื่องยนต์ขณะเดินเครื่องยนต์เต็มกำลัง แต่เนื่องจาก ได้ดัดแปลงระบบบรรจุส่วนผสมอากาศกับแก๊สไฮโดรเจนเป็น 2 แบบ คือ การจ่ายแก๊สไฮโดรเจนกับอากาศแบบผสมกัน ภายในภายนอกสูบ (External mixture formation) และการจ่ายแก๊สไฮโดรเจนกับอากาศเข้าไปผสมกันภายในระบบอกรสูบ (Internal mixture formation) ดังนั้นจึงแยกการทดสอบออกเป็น 2 ส่วน คือการผสมแบบภายนอกสูบกับแบบผสมภายในระบบอกรสูบ โดยในขณะทำการทดสอบจะทำการปรับปริมาณแก๊สไฮโดรเจนที่พอดีเพื่อให้เครื่องยนต์มีกำลังมากที่สุด และในขณะทำการทดสอบจะทำการปรับองศาการจุดระเบิดไปในตำแหน่งต่าง ๆ เพื่อสังเกตกำลังของเครื่องยนต์ที่เปลี่ยนแปลง เพื่อเลือกองศาการจุดระเบิดที่ดีที่สุด ส่วนสาเหตุที่จะปรับองศาการจุดระเบิด เพราะว่าเชื้อเพลิงไฮโดรเจนกับน้ำมันเบนซินมีความเร็วในการเผาไหม้ไม่เท่ากัน ซึ่งองศาสการจุดระเบิดของเครื่องยนต์แก๊สโซลินั่นจะจุดระเบิดที่ 5° BTDC แต่เครื่องยนต์ไฮโดรเจนนั้นองศาสการจุดระเบิดที่ดีที่สุดจะเปลี่ยนแปลงไปตามชนิดของเชื้อเพลิงและปริมาณของส่วนผสม สำหรับวิธีการทดสอบแต่ละวิธีมีรายละเอียดดังนี้

วิธีการทดสอบแบบภายนอกกระบอกสูบ

ก่อนการทดสอบหาสมรรถนะเครื่องยนต์ไฮโดรเจนจะต้องมีการทดลองติดเครื่องยนต์เพื่อดูการทำงานของเครื่องยนต์เสียก่อน เพื่อให้แน่ใจว่าการทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์นั้น จะทำให้เครื่องยนต์ทำงานได้เต็มกำลังจริง ดังนั้นการทดลองติดเครื่องยนต์ไฮโดรเจนวิธีนี้ ในตอนแรกได้ทำเช่นเดียวกับการทดสอบเครื่องยนต์แก๊สโซลิน คือ จะทำการทดสอบที่ตำแหน่งลิ้นปีกผีเสื้อเปิดกว้างสุด (Full throttle) โดยจะทำการปรับปริมาณแก๊สไฮโดรเจนที่เข้าเครื่องยนต์เพื่อความคุณให้เครื่องยนต์ทำงานได้อย่างเต็มกำลังและมีกำลังข้าออกสูงสุด สาเหตุที่ทำการปรับปริมาณแก๊สไฮโดรเจนเนื่องจากคุณสมบัติของแก๊สไฮโดรเจนมีช่วงการติดไฟที่กว้างทำให้สามารถปรับปริมาณส่วนผสมได้กว้าง (หนา-บาง) ดังนั้นความหนา-บางของส่วนผสมนี้สามารถใช้ควบคุมการทำงานของเครื่องยนต์ไฮโดรเจนได้ ซึ่งในการทดสอบสมรรถนะนั้นพบว่าเครื่องยนต์สามารถทำงานได้ที่ความเร็วรอบต่ำระหว่าง 1000-1500 รอบต่อนาที และเครื่องยนต์ไม่มีกำลัง ถ้าเพิ่มปริมาณแก๊สไฮโดรเจนให้ความเร็วรอบเครื่องยนต์สูงกว่านี้จะเกิดการ Flashback ออกมากที่คาร์บูเรเตอร์ เครื่องยนต์จะไม่สามารถทำงานต่อไปได้ ซึ่งปัญหาการเกิด Flashback นี้ ได้วิเคราะห์ว่าเกิดจากการร้าวของลิ้นไออดีตัวเล็ก(เครื่องยนต์แบบ Startified charge spark ignition engine) ทำให้ในจังหวะเบิดของเครื่องยนต์มีประกายไฟร้าวออกมาติดที่ส่วนผสมไออดีในห่อร่วม ไออดีเล็กนี้เพื่อปิดกั้นไม่ให้ไออดีไหลเข้า Flashback ขึ้น จากสาเหตุนี้จึงได้แก้ไขโดยการอุดรูที่ห่อร่วม ไออดีเล็กนี้เพื่อปิดกั้นไม่ให้ไออดีไหลเข้าไป เปลาไฟจากห้องเผาใหม่จึงไม่สามารถสัมผัสไออดีได้ และได้ลองทดสอบเครื่องยนต์ใหม่แต่ไม่ได้ทำให้ทำงานคืน จึงแก้ปัญหาโดยทำการลองปรับองค์การจุดระเบิดไปในตำแหน่งต่างๆ เพื่อสังเกตการทำงานของเครื่องยนต์ แต่วิธีนี้ไม่ได้ทำให้ทำงานได้คืน จานนี้จึงได้ทำการปรับตำแหน่งลิ้นปีกผีเสื้อไปในตำแหน่งต่าง ๆ เพื่อลดปริมาณอากาศที่ไหลเข้าเครื่องยนต์ โดยจากการทดสอบพบว่าการลดปริมาณอากาศที่ไหลเข้าเครื่องยนต์รับภาระได้สูงขึ้นและสามารถเร่งความเร็วทดสอบพบว่าการลดปริมาณอากาศนี้ทำให้เครื่องยนต์รับภาระได้สูงขึ้นและสามารถเร่งความเร็วของเครื่องยนต์ได้สูงขึ้นดีกว่าการเปิดลิ้นปีกผีเสื้อเปิดกว้างสุด สำหรับตำแหน่งปีกผีเสื้อที่เครื่องยนต์มีกำลังข้าออกสูงสุดจะอยู่ในช่วงเปิดครึ่งหนึ่ง (Half throttle) จากสาเหตุนี้ทำให้สรุปได้ว่า ตำแหน่งลิ้นปีกผีเสื้อเปิดสูดนั้นทำให้อากาศเข้าเครื่องยนต์มากไป ส่วนผสมไออดีจึงบางมากจนเครื่องยนต์ไม่สามารถทำงานได้ และจากการที่เกิด Flashback สามารถสรุปได้ว่า ปริมาณส่วนผสมไออดีที่บางนี้เมื่อเข้ากระบอกสูบในจังหวะคุณจะไปสัมผัสกับลิ้นไออดีหรือแก๊สร้อนที่เหลือจากการเผาใหม่ในวัฏจักรก่อนทำให้เกิดการลูกใหม่ไออดีจึงเกิด Flashback ออกมากที่คาร์บูเรเตอร์ ดังนั้นในการทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์ไฮโดรเจนจะเปิดลิ้นปีกผีเสื้อไปในตำแหน่งเปิดครึ่งหนึ่ง (Half throttle) เพื่อให้เครื่องยนต์ทำงานได้เต็มกำลัง นอกจากนี้จะทำการปรับองค์การจุดระเบิด

ไปในตำแหน่งต่าง ๆ ได้แก่ 0° BTDC, 5° BTDC และ 10° BTDC เป็นต้น เพื่อสังเกตการทำงานที่เปลี่ยนแปลงของเครื่องยนต์จะทำให้สามารถเลือกองค่าการจุดระเบิดที่เหมาะสมของเครื่องยนต์ໄไซ โคลรเจนที่ทำให้มีกำลังสูงสุดได้ดีกว่า สำหรับการทดสอบสมรรถนะของเครื่องยนต์ໄไซ โคลรเจนจะทำการทดสอบในช่วงความเร็วรอบ 1000-4000 รอบต่อนาที และการบันทึกค่าต่าง ๆ จะรอให้เครื่องยนต์อยู่ในสภาพที่คงที่ก่อน จึงจะบันทึกค่าต่าง ๆ ดังนี้

วิธีการทดสอบแบบภายในระบบอุกสูบ

การทดสอบเครื่องยนต์ໄไซ โคลรเจนวิธีนี้ ในตอนแรกได้ทำการทดสอบเครื่องยนต์ที่ตำแหน่งลิ้นปีกผิวเสื้อเปิดกว้างสุด (Full throttle) โดยปรับปริมาณแก๊สໄไซ โคลรเจนที่เข้าเครื่องยนต์เพื่อควบคุมการทำงานของเครื่องยนต์ จากการทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์พบว่าสามารถให้กำลังข้าออกได้สูงขึ้น และสามารถเร่งเครื่องยนต์ให้มีความเร็วรอบได้สูงขึ้นกว่าวิธีการผสมแบบภายนอกระบบอุกสูบโดยไม่เกิดการ Flashback จากนั้นลองทดสอบด้วยการปรับตำแหน่งลิ้นปีกผิวเสื้อไปในตำแหน่งลิ้นปีกผิวเสื้อเปิดครึ่งหนึ่ง (Half throttle) เครื่องยนต์ทำงานได้เต็มกำลังมากกว่าหรือมีกำลังข้าออกมากกว่าการเปิดลิ้นปีกผิวเสื้อกว้างสุด ซึ่งเหมือนกับวิธีการผสมแบบภายในระบบอุกสูบ ดังนั้นวิธีการทดสอบเครื่องยนต์วิธีนี้จะปรับลิ้นปีกผิวเสื้อไปในตำแหน่งเปิดครึ่งหนึ่งเพื่อเดียวกับวิธีการทดสอบแบบภายในระบบอุกสูบและมีวิธีการบันทึกค่าต่าง ๆ เช่นเดียวกัน

การวิเคราะห์ผลการทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์

การทดสอบสมรรถนะเครื่องยนต์เป็นการหาสมรรถนะที่เครื่องยนต์ทำงานแบบเต็มกำลัง หรือมีกำลังข้าออกมากที่สุด โดยที่ยังไม่เกิดการ Flashback หรือ Knocking จากเครื่องยนต์ โดยจะแสดงผลการทดสอบของเครื่องยนต์แก๊สโซลินที่ทดสอบแบบลิ้นปีกผิวเสื้อเปิดกว้างสุด (Full throttle) และเครื่องยนต์ໄไซ โคลรเจนจะแสดงสมรรถนะของเครื่องยนต์ที่ดัดแปลงระบบบรรจุเชื้อเพลิงแบบการผสมภายในระบบอุกสูบ (Internal mixture formation) เนื่องจากวิธีบรรจุเชื้อเพลิงแบบนี้จะให้สมรรถนะที่ดีกว่าระบบบรรจุเชื้อเพลิงแบบการผสมนอกระบบอุกสูบ (External mixture formation) และจะทดสอบที่ตำแหน่งลิ้นปีกผิวเสื้อเปิดครึ่งหนึ่ง (Half throttle) และทดสอบที่ตำแหน่งขององค่าการจุดระเบิดที่ 0° BTDC, 5° BTDC และ 10° BTDC

สำหรับผลการทดสอบเครื่องยนต์แก๊สโซลินจะแสดงในตาราง ก-1 และผลการทดสอบเครื่องยนต์ไฮโคล Jen จะแสดงในตาราง ก-2 ถึง ก-7 ซึ่งข้อมูลต่างๆ ที่อยู่ในตารางดังกล่าวจะแสดงตัวอย่างการคำนวนในภาคผนวก ข และข้อมูลต่าง ๆ ที่อยู่ในตาราง ก-1 ถึง ก-7 สามารถเปรียบเทียบผลการทดสอบเครื่องยนต์ทั้งสองแบบด้วยกราฟรูปที่ 4.8 ถึง รูปที่ 4.25

สมรรถนะเครื่องยนต์

แรงบิด และกำลังของเครื่องยนต์

พิจารณารูปที่ 4.8 และ รูปที่ 4.9 เป็นการแสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงบิดและกำลังของเครื่องยนต์ จากรูปที่ 4.8 จะเห็นว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลินมีค่าแรงบิดสูงกว่าเครื่องยนต์ไฮโคล Jen ทุกความเร็วรอบ และถ้าเปรียบเทียบกับเครื่องยนต์ไฮโคล Jen ด้วยกัน พบร่วมแรงบิดสูงสุดของเครื่องยนต์ไฮโคล Jen จะอยู่ท่องศาสารุจุดระเบิด 0° BTDC และท่องศาสารุจุดระเบิด 5° B TDC และ 10° BTDC จะให้แรงบิดน้อยกว่าตามลำดับ โดยที่เครื่องยนต์แก๊สโซลินมีค่าแรงบิดสูงสุดเท่ากับ 113 นิวตัน-เมตร ที่ความเร็วรอบ 2750 รอบต่อนาที และเครื่องยนต์ไฮโคล Jen มีค่าแรงบิดสูงสุดที่ตำแหน่งของศาสารุจุดระเบิดเท่ากับ 0° BTDC มีค่าเท่ากับ 60 นิวตัน-เมตร ที่ความเร็วรอบ 1750 รอบต่อนาที โดยที่เครื่องยนต์ไฮโคล Jen มีค่าแรงบิดสูงสุดน้อยกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลินเท่ากับ 46.37 เปอร์เซ็นต์ แต่เครื่องยนต์ไฮโคล Jen ท่องศาสารุจุดระเบิดเท่ากับ 5° BTDC จะมีค่าแรงบิดสูงสุดเท่ากับ 58 นิวตัน-เมตร ที่ความเร็วรอบ 1750 รอบต่อนาที ซึ่งมีค่าแรงบิดสูงสุดน้อยกว่าท่องศาสารุจุดระเบิด 0° BTDC เท่ากับ 3.33 เปอร์เซ็นต์ และท่องศาสารุจุดระเบิดเท่ากับ 10° BTDC จะมีค่าแรงบิดสูงสุดเท่ากับ 56 นิวตัน-เมตร ที่ความเร็วรอบ 1500 รอบต่อนาที ซึ่งมีค่าแรงบิดสูงสุดน้อยกว่าท่องศาสารุจุดระเบิด 0° BTDC เท่ากับ 6.66 เปอร์เซ็นต์

การที่แรงบิดของเครื่องยนต์ไฮโคล Jen ต่ำกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลิน เนื่องจากแก๊สไฮโคล Jen ถูกป้อนสู่เครื่องยนต์ในลักษณะเป็นไอสมบูรรณ์ ดังนั้น ไอเชื้อเพลิงบางส่วนนี้จะไปแทนที่อากาศที่จะเข้าไปผสมกับเชื้อเพลิง เพื่อเป็นส่วนผสมสำหรับการเผาไหม้ เป็นเหตุให้ปริมาณส่วนผสมที่จะถูกจุดระเบิดเพื่อให้ลุกไหม้มีปริมาณที่น้อยลงกว่าเมื่อต้องใช้เชื้อเพลิงเป็นของเหลว ส่วนผสมที่มีปริมาณน้อยกว่านี้หรือบางครั้ง ทำให้ได้แรงบิดที่ต่ำกว่า ทั้งนี้เนื่องจากพลังงานความร้อนที่ได้จากการเผาไหม้มีเชื้อเพลิงนั้นขึ้นอยู่กับอัตราส่วนผสมระหว่างอากาศต่อเชื้อเพลิง (A/F) และค่า

ความร้อนของเชื้อเพลิงสูงสุด (HHV) ดังจะเห็นได้ว่า เครื่องยนต์ไอโอดรเจนจะใช้อัตราส่วนผสมระหว่างอากาศต่อเชื้อเพลิงที่บางกว่าอัตราส่วนผสมทางทฤษฎีมาก (Stoichiometric mixture) จึงแม้ว่าอัตราส่วนผสมระหว่างอากาศกับเชื้อเพลิงทางทฤษฎีของไอโอดรเจนจะมีค่าความร้อนที่ได้จากการเผาไหม้สูงกว่าอัตราส่วนผสมระหว่างอากาศกับเชื้อเพลิงทางทฤษฎีของน้ำมันเบนซินก็ตามแต่เครื่องยนต์ไอโอดรเจนนี้ใช้ A/F ที่บางกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีน จึงจะให้ค่าความร้อนที่ได้จากการเผาไหม้ของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนต่ำกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีน ค่าแรงบิดของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนจะต่ำกว่ามาก และจากรูปที่ 4.8 จะเห็นว่าแรงบิดของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนจะสูงสุดที่ความเร็วรอบเครื่องยนต์ต่ำระหว่าง 1000 ถึง 2000 รอบต่อนาที ส่วนเครื่องยนต์แก๊สโซลีนจะมีแรงบิดสูงสุดที่ความเร็วรอบสูงกว่าระหว่าง 2500 ถึง 3000 รอบต่อนาที ทั้งนี้เนื่องจากเครื่องยนต์ไอโอดรเจนมี A/F ในช่วงความเร็วรอบดังกล่าวที่ทำให้เกิดการเผาไหม้แล้วได้ค่าความร้อนสูงสุด ส่วนเครื่องยนต์แก๊สโซลีนมี A/F ในช่วงความเร็วรอบดังกล่าว ที่ทำให้เกิดการเผาไหม้แล้วได้ค่าความร้อนสูงสุด และสามารถที่ทำให้เครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC มีค่าแรงบิดสูงกว่าที่ 5° BTDC และ 10° BTDC ตามลำดับนี้ เนื่องจากจุดติดไฟหรือความไวไฟของเชื้อเพลิง ไอโอดรเจนมีจุดติดไฟที่ต่ำน้ำมันเบนซิน ทำให้ความล้าช้าแห่งการจุดระเบิดจะมีค่าน้อยกว่า การเผาไหม้จึงเกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว ทำให้เครื่องยนต์ไอโอดรเจนมีองค์การจุดระเบิดที่สุดเท่ากับ 0° BTDC ในขณะที่เครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีองค์การจุดระเบิดเท่ากับ 5° BTDC

พิจารณากราฟ 4.9 จะเห็นว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีค่ากำลังสูงกว่าเครื่องยนต์ไอโอดรเจน ทุกความเร็วรอบ และเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่องค์การจุดระเบิด 0° BTDC จะมีค่ากำลังสูงที่สุด กำลังสูงสุดของเครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีค่าเท่ากับ 52.4 กิโลวัตต์ ที่ความเร็วรอบ 5000 รอบต่อนาที และกำลังสูงสุดของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC, 5° BTDC และ 10° BTDC มีค่าเท่ากับ 17 กิโลวัตต์ ที่ 3500 รอบต่อนาที, 16 กิโลวัตต์ ที่ 3250 รอบต่อนาที และ 15 กิโลวัตต์ ที่ 3250 รอบต่อนาที ตามลำดับ จะเห็นว่ากำลังสูงสุดของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC มีค่าน้อยกว่า เครื่องยนต์แก๊สโซลีน เท่ากับ 67.56 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งสาเหตุที่กำลังของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนน้อยกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนนี้ จะเหมือนกับเหตุผลที่อธิบายในค่าแรงบิดของเครื่องยนต์

ประสิทธิภาพเชิงความร้อนของเครื่องยนต์

พิจารณากราฟรูปที่ 4.10 และรูปที่ 4.11 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพเชิงความร้อนกับความเร็วรอบและกำลังของเครื่องยนต์ ตามลำดับ จากรูปที่ 4.10 จะเห็นประสิทธิ

ภาพเชิงความร้อนของเครื่องยนต์แก๊สโซลีนกับเครื่องยนต์ไอโอดรเจนมีค่าสูงสุดที่ความเร็วรอบปานกลางเหมือนกัน โดยที่เครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดที่ 28.8° เปอร์เซ็นต์ ที่ความเร็วรอบ 2250 รอบต่อนาที ในขณะที่เครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่องคาการจุดระเบิด 0° BTDC มีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดเท่ากับ 30.2° เปอร์เซ็นต์ ที่ความเร็วรอบ 2750 รอบต่อนาที และองคาการจุดระเบิดที่ 5° BTDC และ 10° BTDC มีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดเท่ากับ 28.5° เปอร์เซ็นต์ ที่ความเร็วรอบ 2500 รอบต่อนาที และ 27.4° เปอร์เซ็นต์ ที่ 2750 รอบต่อนาที จะเห็นได้ว่า เครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC มีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนเท่ากับ 4.46° เปอร์เซ็นต์ แต่ในขณะเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 5° BTDC และ 10° BTDC มีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดต่ำกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนเท่ากับ 1.04° และ 4.86° เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ สาเหตุที่เครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC มีค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนเนื่องจากการควบคุมปริมาณส่วนผสมระหว่างอากาศต่อแก๊สไอโอดรเจนที่เข้าเครื่องยนต์เป็นปริมาณส่วนผสมที่ทำให้การเผาไหม้สมบูรณ์ ฉะนั้น พลังงานความร้อนที่ได้จากการเผาไหม้จะสูง ทำให้กำลังของเครื่องยนต์ที่ได้มีอิทธิพลกับน้ำหนักเชือเพลิงหนึ่งหน่วยสูงขึ้น และถ้านำไปคิดกับค่าความร้อนสูงสุดของเชือเพลิงแก๊สไอโอดรเจนมีค่าสูงกว่านั้นแน่นอน จึงทำให้ประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดของเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC นี้สูงกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีน นอกจากนั้นจะเห็นว่าค่าประสิทธิภาพเชิงความร้อนสูงสุดของเครื่องยนต์ทั้ง 2 ชนิด จะอยู่ช่วงความเร็วรอบระหว่าง $1000 - 3000$ รอบต่อนาที ทั้งนี้เนื่องจากลักษณะโครงสร้างของเครื่องยนต์ที่ออกแบบมา โดยจะขึ้นอยู่กับประสิทธิภาพเชิงปริมาตรดูดของเครื่องยนต์

ความสัมเปลืองเชือเพลิงจำเพาะของเครื่องยนต์

พิจารณากราฟรูปที่ 4.12 และ 4.13 เป็นการแสดงความสัมพันธ์ระหว่างความสัมเปลืองเชือเพลิงจำเพาะเทียบกับความเร็วรอบ และกำลังของเครื่องยนต์ ตามลำดับ และกราฟรูปที่ 4.14 และ 4.15 เป็นการแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าความร้อนของเชือเพลิงเทียบกับความเร็วรอบและกำลังของเครื่องยนต์ ตามลำดับ จากรูปที่ 4.12 จะเห็นว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลีนมีค่าความสัมเปลืองจำเพาะต่ำสุดเมื่อเทียบกับ $0.3 \text{ กิโลกรัมต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง}$ ที่ความเร็วรอบ 2000 รอบต่อนาที ในขณะที่เครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 0° BTDC มีค่าความสัมเปลืองเชือเพลิงจำเพาะต่ำสุดเท่ากับ $0.1 \text{ กิโลกรัมต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง}$ ที่ความเร็วรอบ 2750 รอบต่อนาที และเครื่องยนต์ไอโอดรเจนที่ 5° BTDC และ 10° BTDC มีค่าความสัมเปลืองเชือเพลิงจำเพาะต่ำสุดเท่ากับ $0.105 \text{ กิโลกรัมต่อ}$

กิโลวัตต์-ชั่วโมง ที่ความเร็วรอบ 2500 รอบต่อนาที และ 0.11 กิโลกรัมต่อ กิโลวัตต์-ชั่วโมง ที่ความเร็วรอบ 2750 รอบต่อนาที โดยที่เครื่องยนต์ไอ โคลเรนที่ 0° BTDC มีค่าความสัน্�之美เปลี่ยนเชื้อเพลิงจำเพาะน้อยกว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลินเท่ากัน 66 เปรอร์เซ็นต์ สาเหตุที่เครื่องยนต์ไอ โคลเรนมีค่าความสัน্�之美เปลี่ยนเชื้อเพลิงจำเพาะน้อยกว่านั้นเนื่องจาก คุณสมบัติของไอ โคลเรนมีค่าพลังงานความร้อนจากการเผาไหม้มีเชื้อเพลิงหนึ่งหน่วยมากกว่าของน้ำมันเบนซิน แต่เครื่องยนต์แก๊สโซลินและเครื่องยนต์ไอ โคลเรนต้องการค่าพลังงานความร้อนที่ใกล้เคียงกัน เนื่องจากเป็นเครื่องยนต์ตัวเดียวกัน ดังนั้นแก๊สโซลินที่มีค่าพลังงานความร้อนสูงกว่าในขณะที่ปริมาณเชื้อเพลิงเท่ากัน ดังนั้นที่ค่าพลังงานความร้อนเท่ากัน ปริมาณของแก๊สไอ โคลเรนที่ใช้จึงน้อยกว่าปริมาณของน้ำมันเบนซิน และอีกสาเหตุหนึ่งคือ ในขณะที่การใช้น้ำมันเบนซินนั้น ต้องการปริมาณเชื้อเพลิงบางส่วนมากด้วยในส่วนที่ไม่ระเหย เพื่อให้ได้ค่าความร้อนในการเผาไหม้ที่สูงพอ เชื้อเพลิงที่สูญเสียนี้ จึงมีผลทำให้สัน্�之美เปลี่ยนเชื้อเพลิง

อุณหภูมิและแก๊สไอเสีย

พิจารณาปั๊มที่ 4.16 ลิ๊ง รูปที่ 4.20 เป็นการเปรียบเทียบอุณหภูมิไอเสีย, ปริมาณการรับอนุมอนนอกไซด์, ปริมาณไอ โคลร์บอน จากรูปที่ 4.16 พบว่า อุณหภูมิไอเสียลดลงต่อไปเมื่อเครื่องยนต์แก๊สโซลินและไอ โคลเรนในช่วงความเร็วรอบต่ำนั้น อุณหภูมิไอเสียจะใกล้เคียงกันมาก แต่ในช่วงความเร็วรอบสูงขึ้น อุณหภูมิจะแตกต่างกันมากขึ้น สำหรับเครื่องยนต์ไอ โคลเรน มีอุณหภูมิไอเสียสูงสุดเท่ากับ 858 องศาเซลเซียส ที่ 6000 รอบต่อนาที ส่วนเครื่องยนต์ไอ โคลเรนที่ 0° BTDC มีอุณหภูมิไอเสียสูงสุดเท่ากับ 690 องศาเซลเซียส ที่ 4000 รอบต่อนาที ถ้าพิจารณาที่ความเร็วรอบเดียวกันนั้น อุณหภูมิไอเสียของเครื่องยนต์แก๊สโซลินจะมีสูงกว่าอุณหภูมิไอเสียของเครื่องยนต์ไอ โคลเรน เพราฯว่า ปริมาณอัตราส่วนผสมแก๊สไอ โคลเรนกับอากาศที่เครื่องยนต์ไอ โคลเรนใช้นั้นจะมีค่าที่บานมากกว่าน้ำมันเบนซิน ทำให้ค่าความร้อนที่ได้จากการเผาไหม้ของเครื่องยนต์ไอ โคลเรนต่ำ ทำให้อุณหภูมิแก๊สไอเสียต่ำ ถ้าความเร็วรอบสูงขึ้นเครื่องยนต์ไอ โคลเรนจะใช้ส่วนผสมที่บานมากขึ้น อุณหภูมิไอเสียจึงต่ำกว่าน้ำมันเบนซินมาก เพราฯว่าเครื่องยนต์แก๊สโซลินนั้น มีระบบการปรับอัตราส่วนผสมน้ำมันกับอากาศให้เหมาะสมกับการทำงานทุกความเร็วรอบ และจะเห็นได้ว่าที่ความเร็วรอบต่ำ อุณหภูมิไอเสียของเครื่องยนต์ทึ้งสองจะมีค่าใกล้เคียงกัน นั่นแสดงว่าที่ความเร็วรอบต่ำเครื่องยนต์ไอ โคลเรนจะใช้ส่วนผสมที่บานขึ้น ปริมาณแก๊สไอ โคลเรนที่ใช้มากขึ้น ทำให้ค่าความร้อนที่ได้สูงขึ้น การที่ส่วนผสมหนาขึ้นทำให้ใช้แก๊สไอ โคลเรนมากขึ้น แต่กำลังที่ได้นั้นต่ำเพราฯว่า การออกแบบเครื่องยนต์นั้นจะสร้างให้มีประสิทธิ

ภาพเชิงปริมาตรคุณดีที่สุด ในช่วงความเร็วรอบปานกลาง ดังนั้นที่ความเร็วรอบต่ำหรือสูงเครื่องยนต์จึงมีประสิทธิภาพดีกว่า ทำให้ใช้เชื้อเพลิงต่อกิโลวัตต์สูงกว่า

อัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิง

พิจารณาปุ่มที่ 4.21 และ 4.22 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิง (โดยน้ำหนัก) กับความเร็วรอบ และความสัมบูรณ์ของเชื้อเพลิงจำพวก จากรูป 4.21 จะเห็นว่า อัตราส่วนของความเร็วต่อเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์ไอโอดรiven ที่สามารถทำให้เครื่องยนต์ทำงานได้มีช่วงที่กว้างกว่าอัตราส่วนของความเร็วต่อเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์แก๊สโซลินเจนที่ 0°BTDC ทำงานได้อย่างเต็มกำลังตลอดช่วงความเร็ว มีค่าระหว่าง 58.0 - 76.0 และอัตราส่วนของความเร็วต่อเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์แก๊สโซลินเจนที่ 15.0 - 16.5 จะเห็นได้ว่ามีค่าเทียบจะคงที่สำหรับที่ทำให้เครื่องยนต์ไอโอดรiven ที่อัตราส่วนของความเร็วต่อเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์แก๊สโซลินเจนที่แตกต่างกันได้มากเนื่องจาก คุณสมบัติของแก๊สโซลินเจนที่มีช่วงการติดไฟที่กว้าง 4 - 75 เปอร์เซ็นต์ โดยปริมาตร จึงทำให้เครื่องยนต์สามารถทำงานได้ในช่วงนี้ ดังเครื่องยนต์ไอโอดรiven ที่สามารถใช้การทำงานโดยการควบคุมปริมาณส่วนผสมนี้ได้ และสำหรับเครื่องยนต์แก๊สโซลินเจน มีอัตราส่วนของความเร็วต่อเชื้อเพลิงของเครื่องยนต์ที่ เพร率为 15.0 ที่มีช่วงการติดไฟที่น้อยกว่าแก๊สโซลินเจน แต่เครื่องยนต์แก๊สโซลินนี้ได้ออกแบบมาสำหรับเชื้อเพลิงน้ำมันเบนซิน ดังนั้นเครื่องยนต์จึงมีระบบการปรับอัตราส่วนของแก๊สโซลินเจนนี้ได้ด้วยตัวเอง เพื่อให้ส่วนผสม ไออดีนสามารถเผาไหม้ได้อย่างสมบูรณ์ในทุกสภาพการเดินเครื่อง

องค่าจุดระเบิดที่เหมาะสมของเครื่องยนต์ไอโอดรiven

ในการพิจารณาเพื่อหาองค่าการจุดระเบิดที่เหมาะสมของเครื่องยนต์ไอโอดรiven มีสิ่งที่ต้องพิจารณาคือ กำลังสูงสุดจากเครื่องยนต์ และการสัมบูรณ์ของเชื้อเพลิงจำพวกต่ำสุด

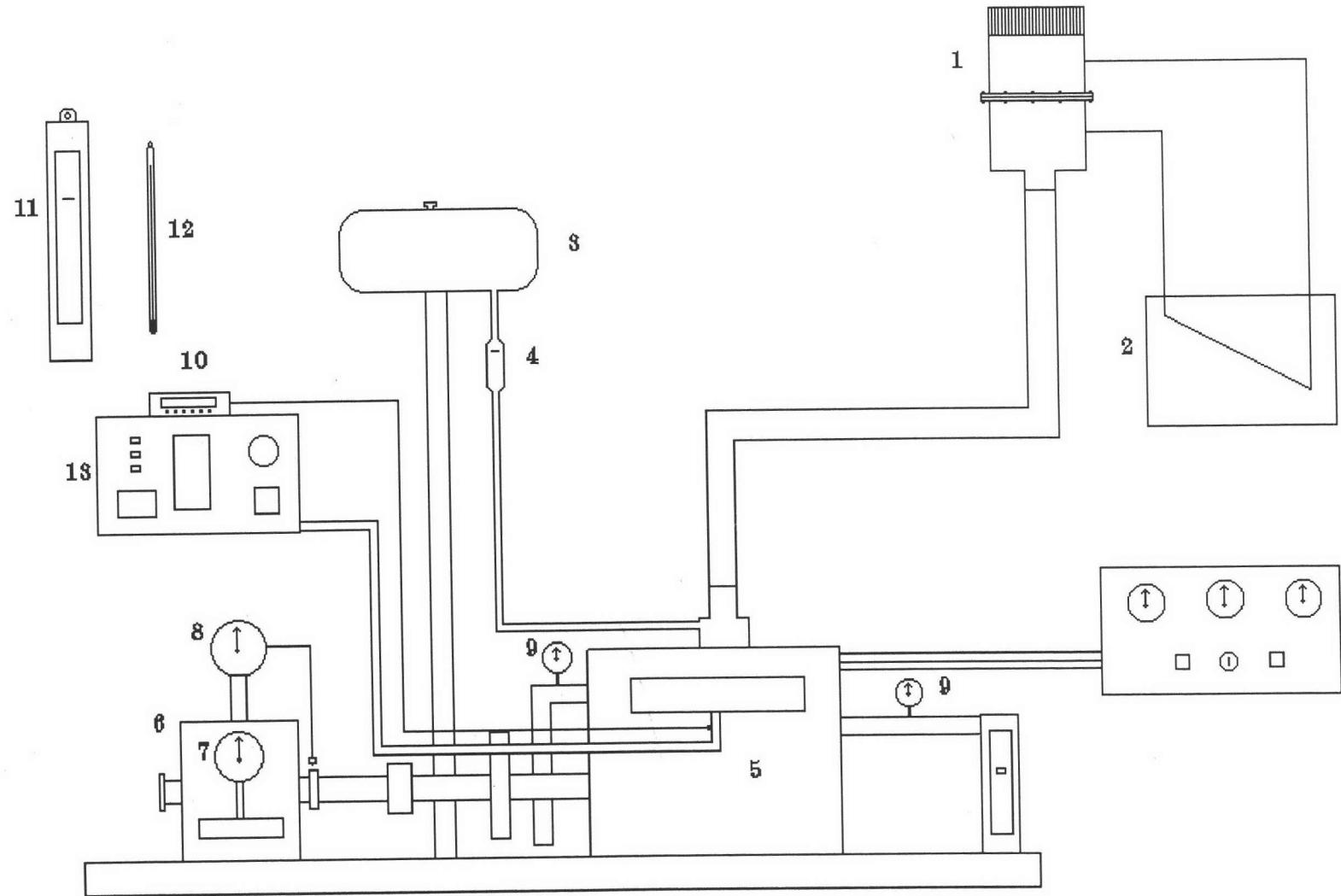
จากราฟรูปที่ 4.9 พบว่า กำลังของเครื่องยนต์ขึ้นอยู่กับองค่าการจุดระเบิด ซึ่งมีผลต่อการเผาไหม้เชื้อเพลิง ซึ่งที่ 0°BTDC จะเกิดการเผาไหม้ที่สมบูรณ์ที่สุด ส่วนที่ 5°BTDC และ 10°BTDC เกิดการจุดระเบิดล่วงหน้ามากขึ้น กำลังที่ได้จะต่ำกว่าตามลำดับ เนื่องจากมีการเผาไหม้ที่ตรงจังหวะทำให้เกิดการนือกของเครื่องยนต์

พิจารณากราฟรูปที่ 4.10 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพเชิงความร้อน (η_{th}) กับกำลังของเครื่องยนต์ (B_p) พบว่า η_{th} มีค่าสูงสุดที่องศาการจุดระเบิด 0° BTDC แต่ที่ 5° BTDC และ 10° BTDC จะมีค่าน้อยกว่าตามลำดับ ซึ่งที่ 0° BTDC สามารถเปลี่ยนพลังงานในรูปเชื้อเพลิง เป็นกำลังได้อย่างมีประสิทธิภาพดีที่สุด

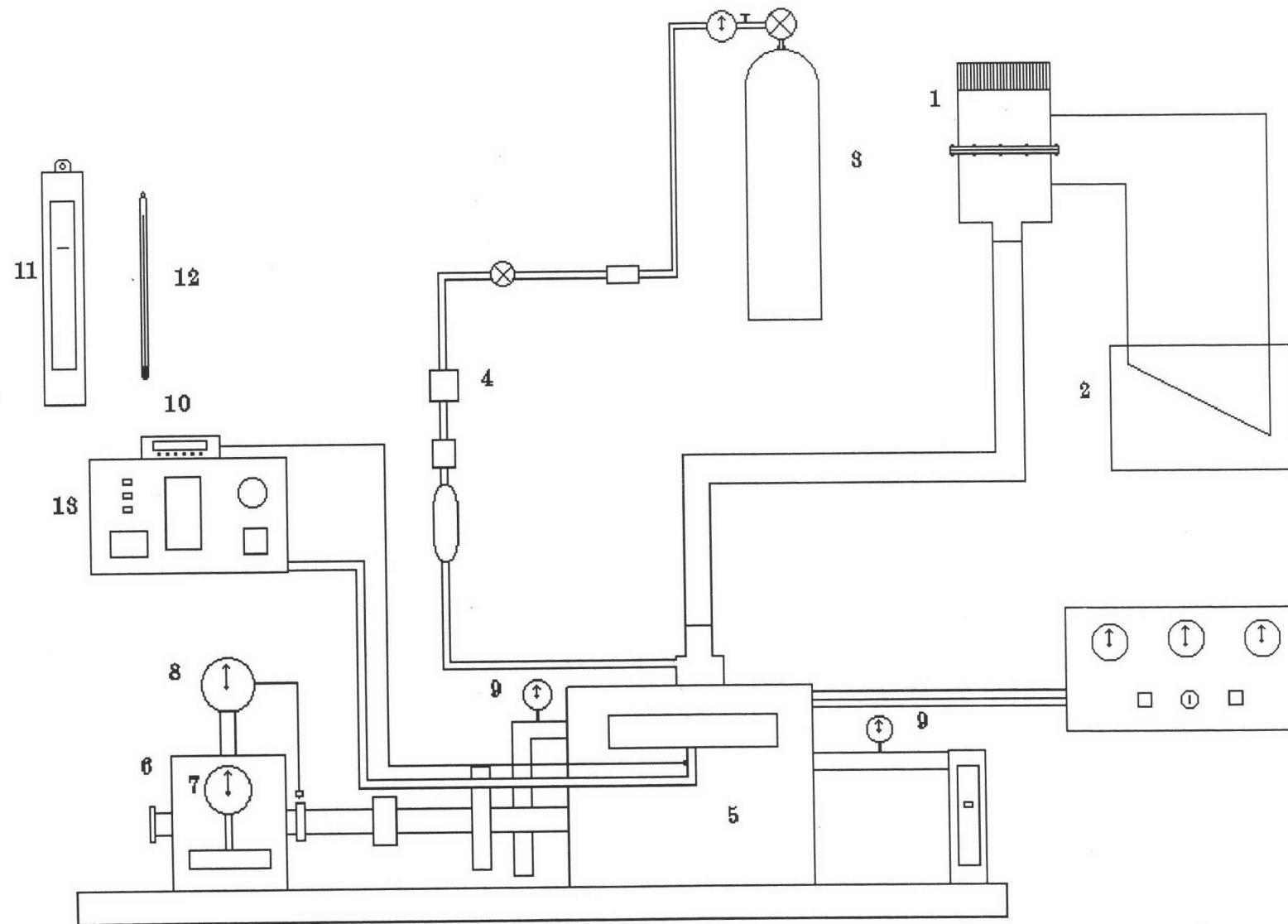
เมื่อพิจารณาความสัมบูรณ์เปลี่ยนเชื้อเพลิงจำเพาะ (bsfc) ที่ต่ำที่สุดดังแสดงในกราฟรูปที่ 4.14 โดยพิจารณาร่วมกับกราฟที่ 4.11 พบว่าที่ 0° BTDC จะมีค่า bsfc ลดลงในขณะที่ η_{th} เพิ่มขึ้น และ bsfc จะต่ำสุดเมื่อ η_{th} สูงสุด ในองศาการจุดระเบิดค่านี้ เครื่องยนต์จะมีประสิทธิภาพในการเปลี่ยนรูปพลังงานจากเชื้อเพลิงเป็นกำลังได้ดีที่สุด ใช้เชื้อเพลิงน้อยที่สุด โดยให้กำลังสูงสุด เมื่อเครื่องยนต์เริ่มมีอาการน้อกภายในหลังการเพิ่มองศาการจุดระเบิด η_{th} จะลดลงจึงทำให้ bsfc มีค่าเพิ่มขึ้น

ดังนั้นสรุปได้ว่า องศาการจุดระเบิดที่เหมาะสมของการใช้ไฮโดรเจนเป็นเชื้อเพลิงใน เครื่องยนต์แก๊สโซลินจะมีค่าที่ 0° BTDC โดยให้กำลังสูงสุด ประหยัดที่สุดและไม่เกิดการน้อก

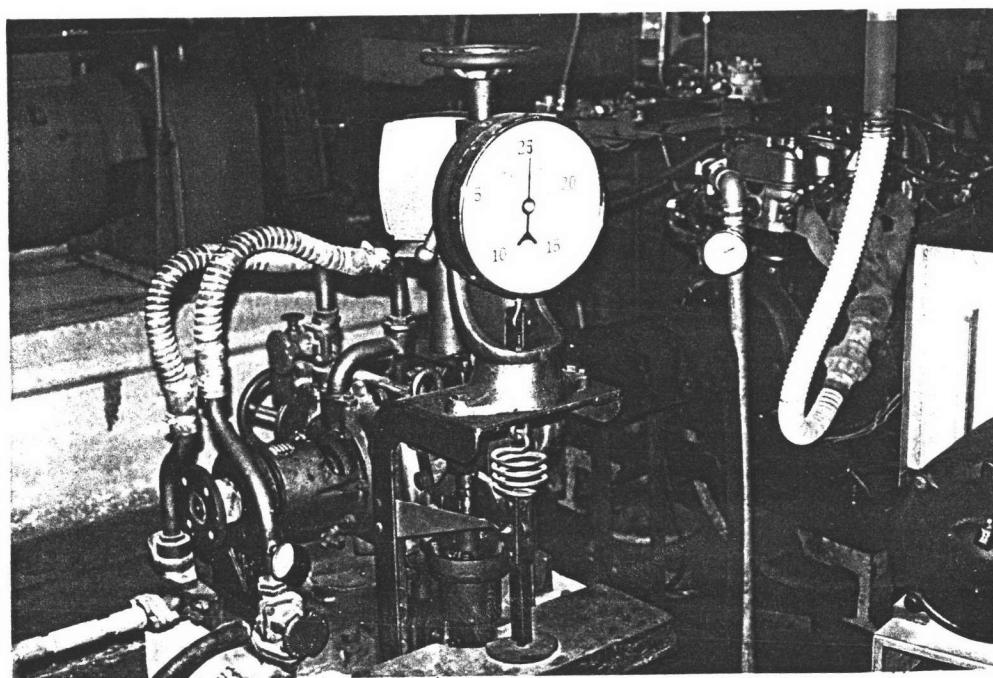
เมื่อเปรียบเทียบ η_{th} ระหว่างการใช้น้ำมันเบนซินที่ 5° BTDC กับเมื่อใช้ไฮโดรเจนที่ 0° BTDC พบว่าการใช้แก๊สไฮโดรเจนสามารถเพิ่ม η_{th} ได้ถึง 3.45 ถึง 3.57 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งทำให้ bsfc ลดลง



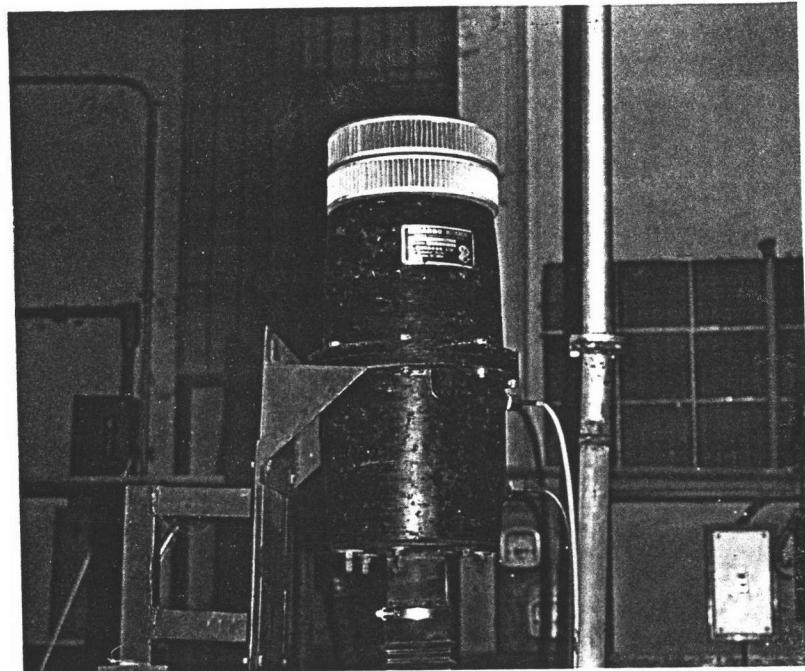
รูปที่ 4.1 แสดงแผนผังอุปกรณ์การทดสอบเครื่องยนต์แก๊สโซลีน



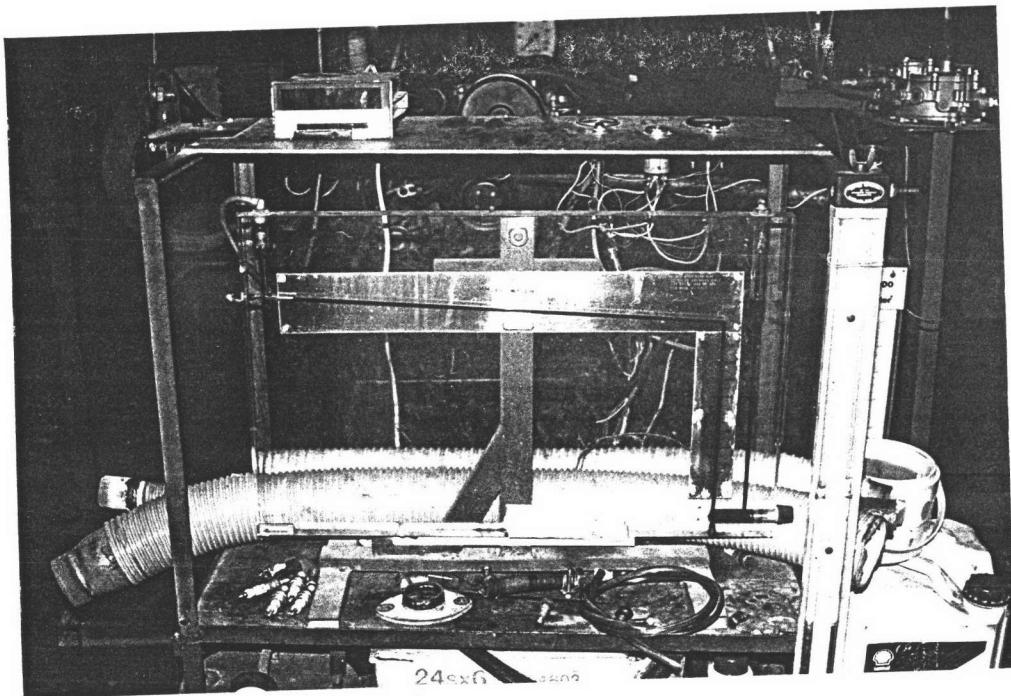
รูปที่ 4.2 แสดงแผนผังอุปกรณ์การทดสอบเครื่องยนต์ไฮโดรเจน



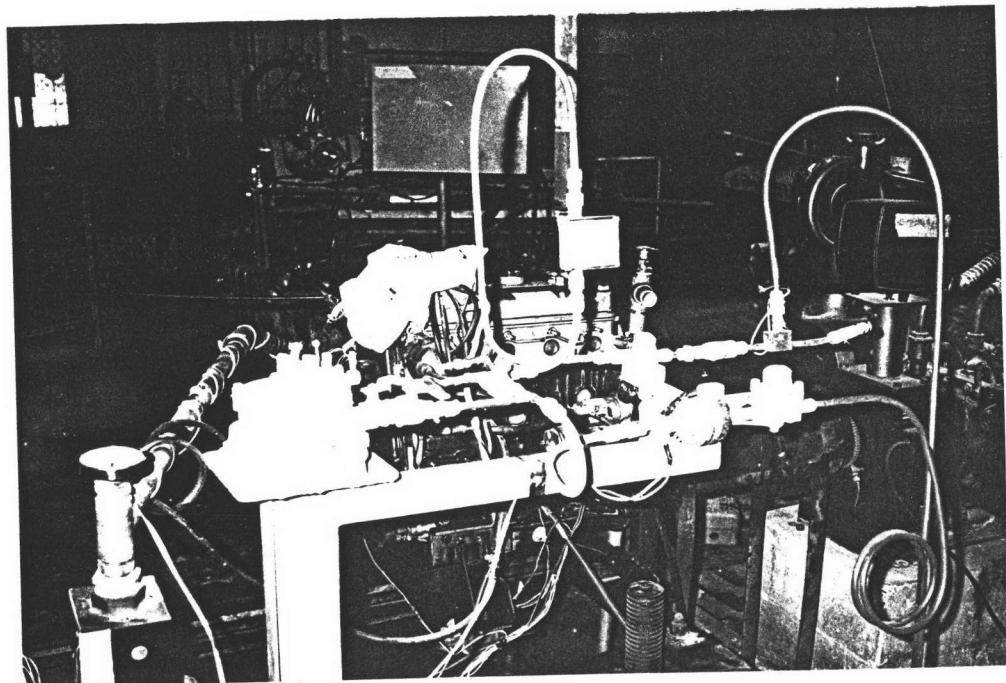
รูปที่ 4.3 แสดง Hydraulic dynamometer



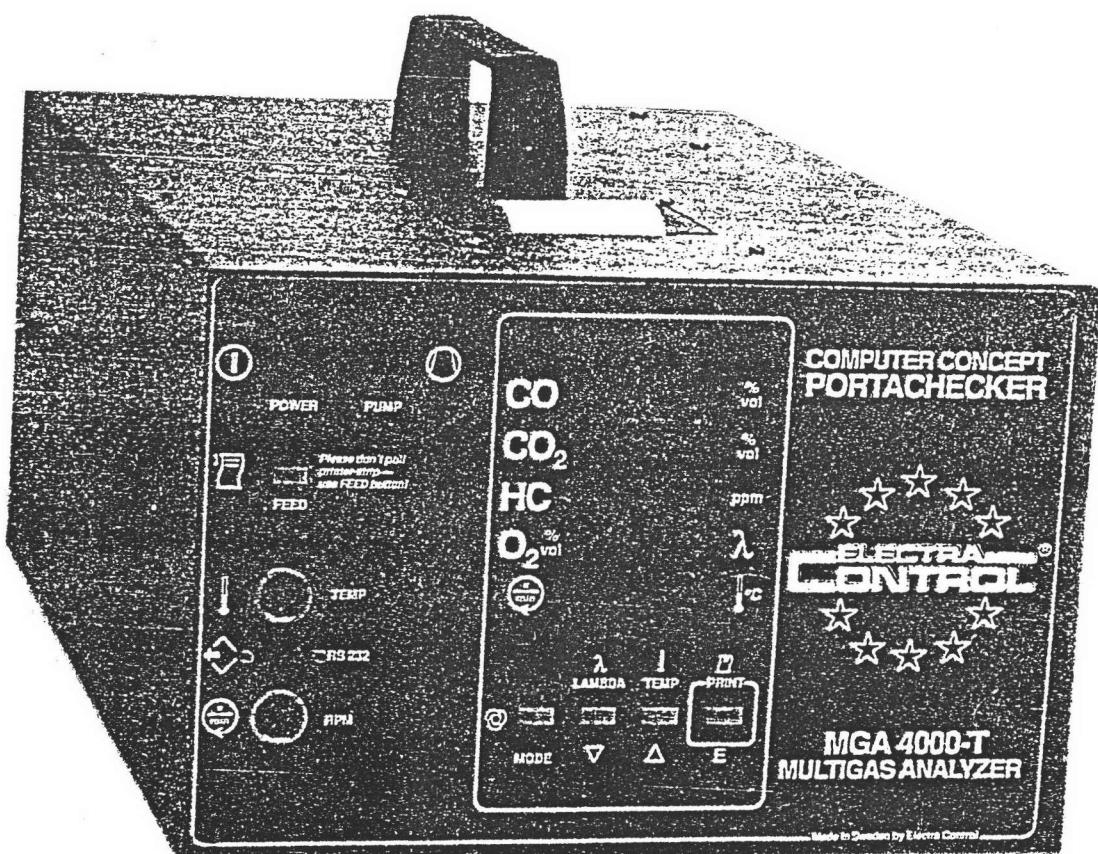
รูปที่ 4.4 แสดงเครื่องวัดอัตราการไหลของอากาศ



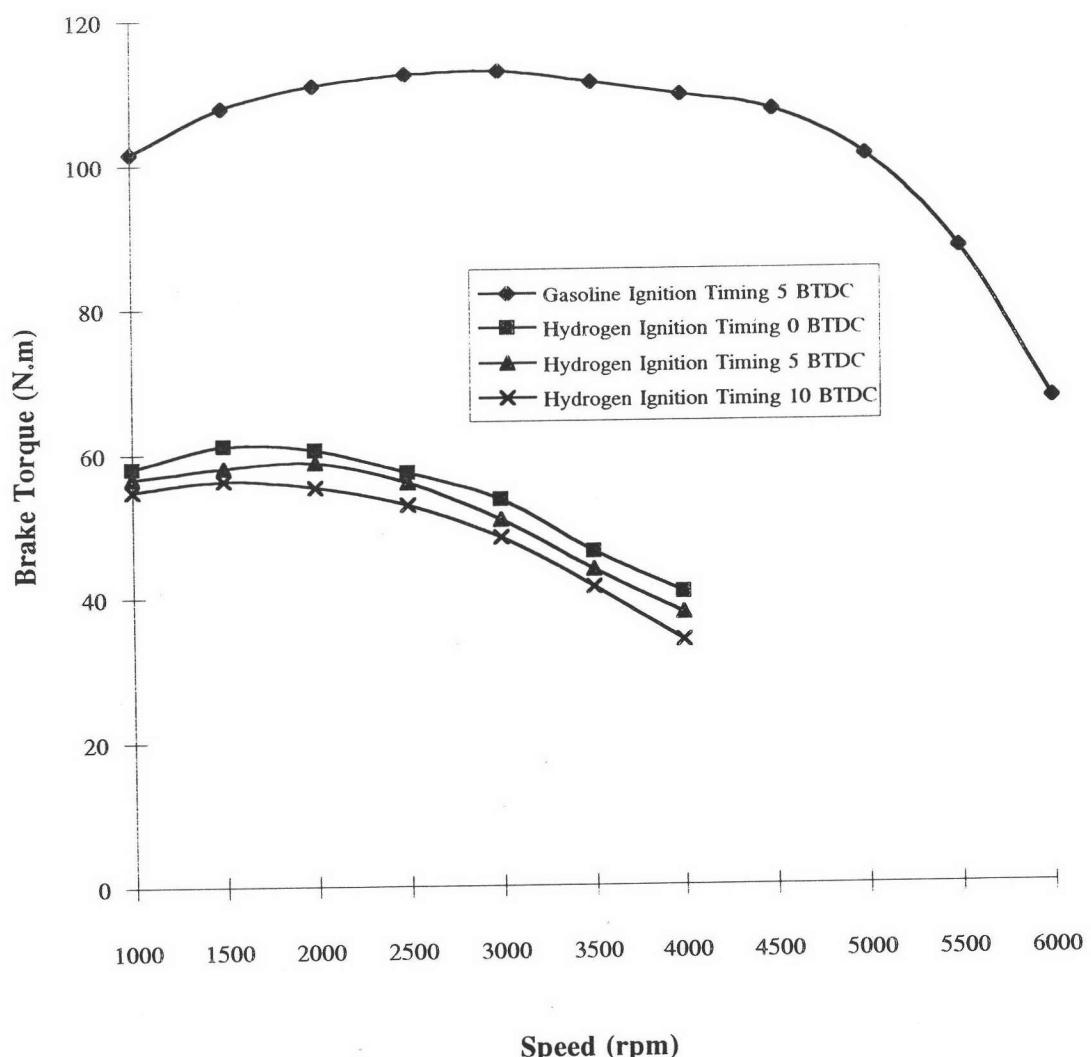
รูปที่ 4.5 แสดงนาโนมิเตอร์



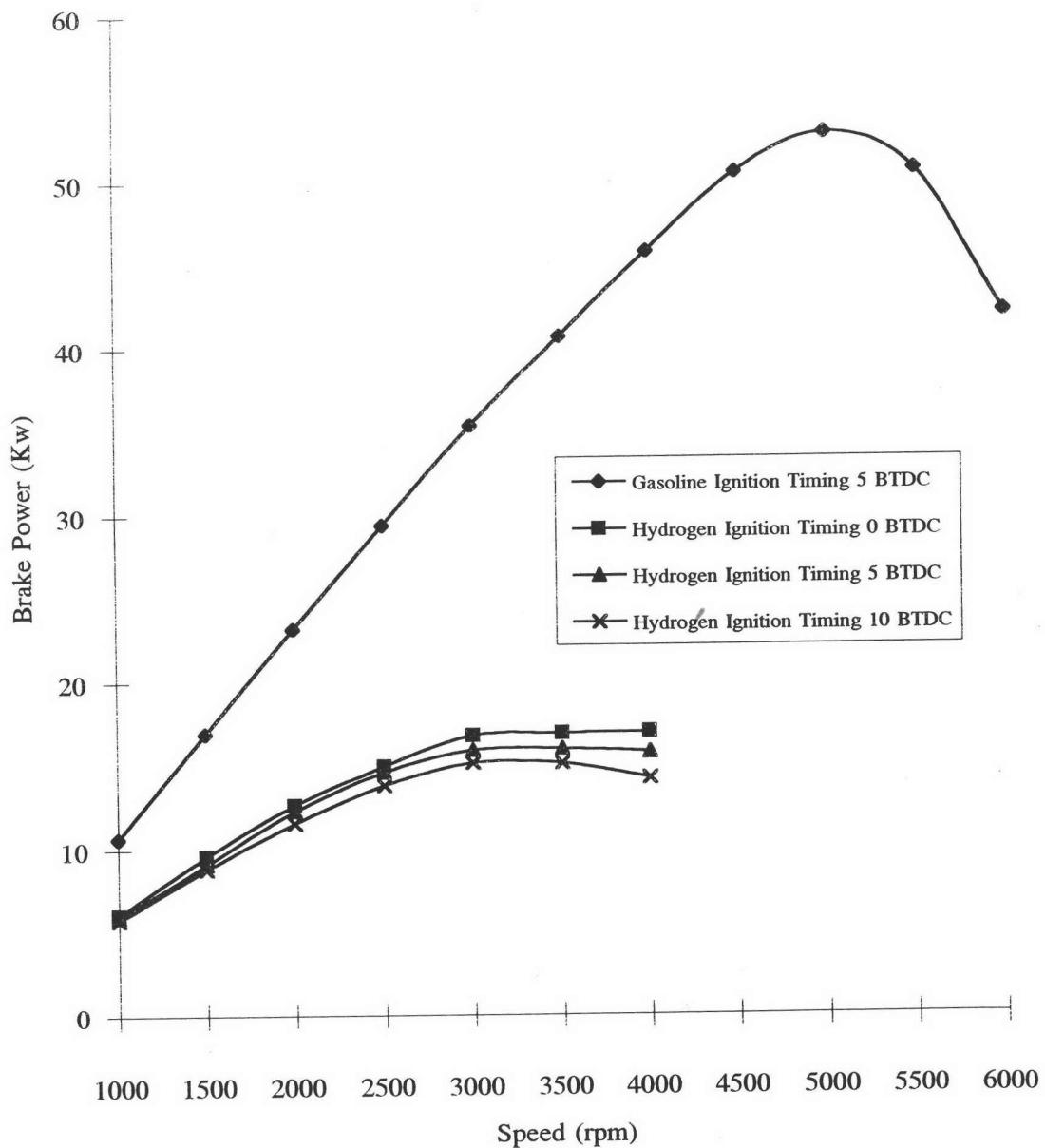
รูปที่ 4.6 แสดงเครื่องวัดอัตราการไหลของแกสไนโตรเจน



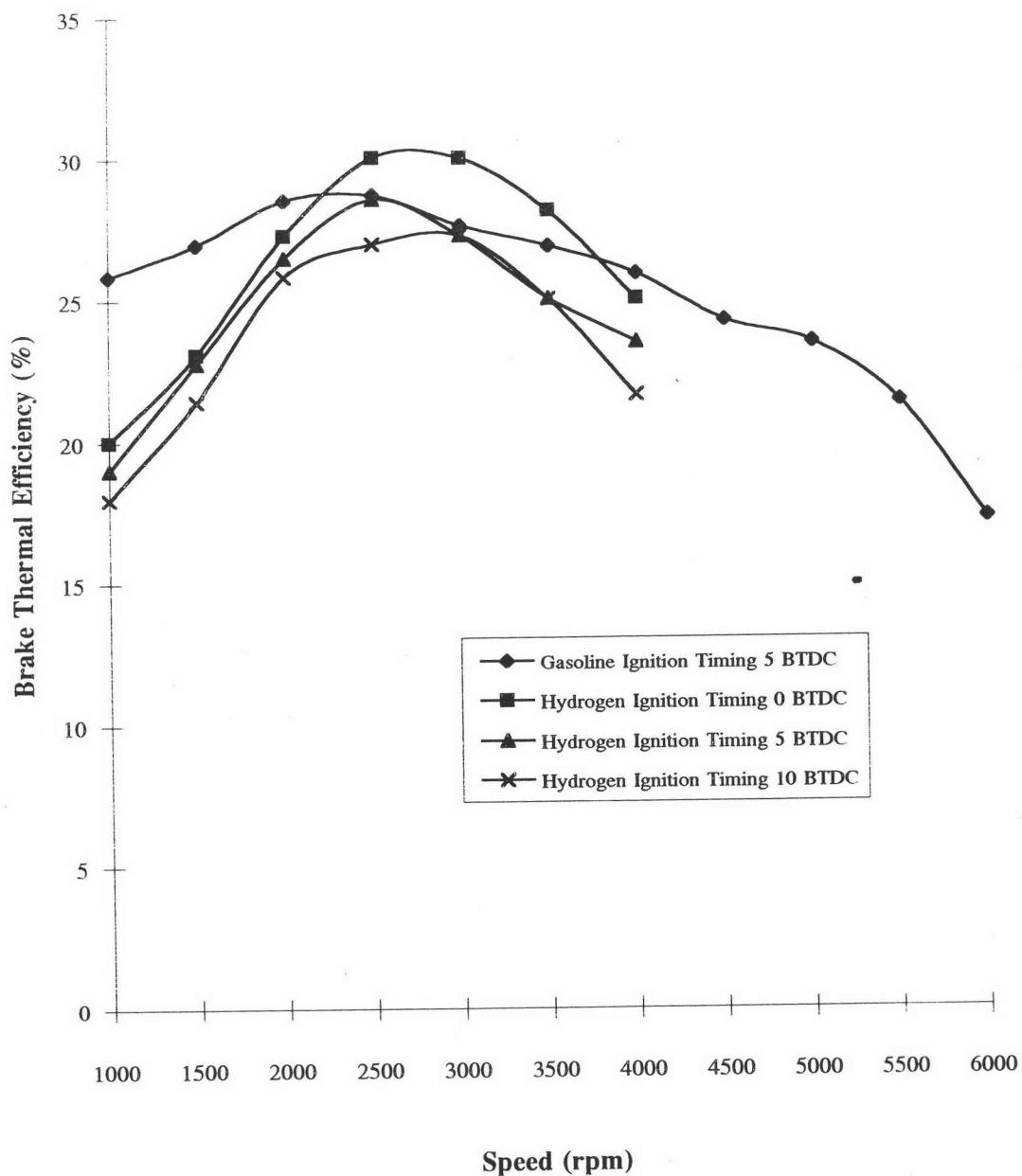
รูปที่ 4.7 แสดงเครื่องวิเคราะห์ไอเสีย



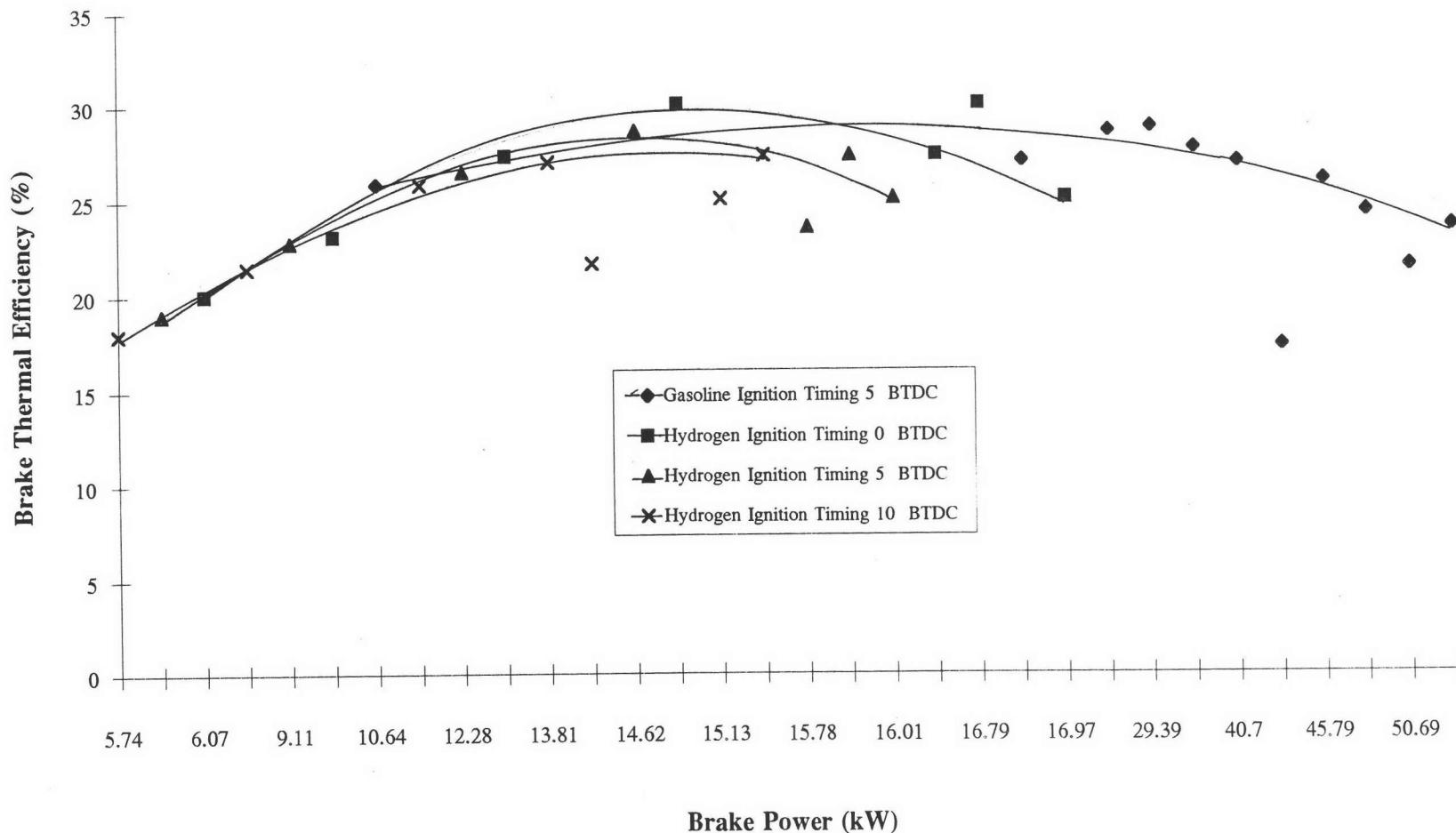
รูปที่ 4.8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงบิดกับความเร็วของ



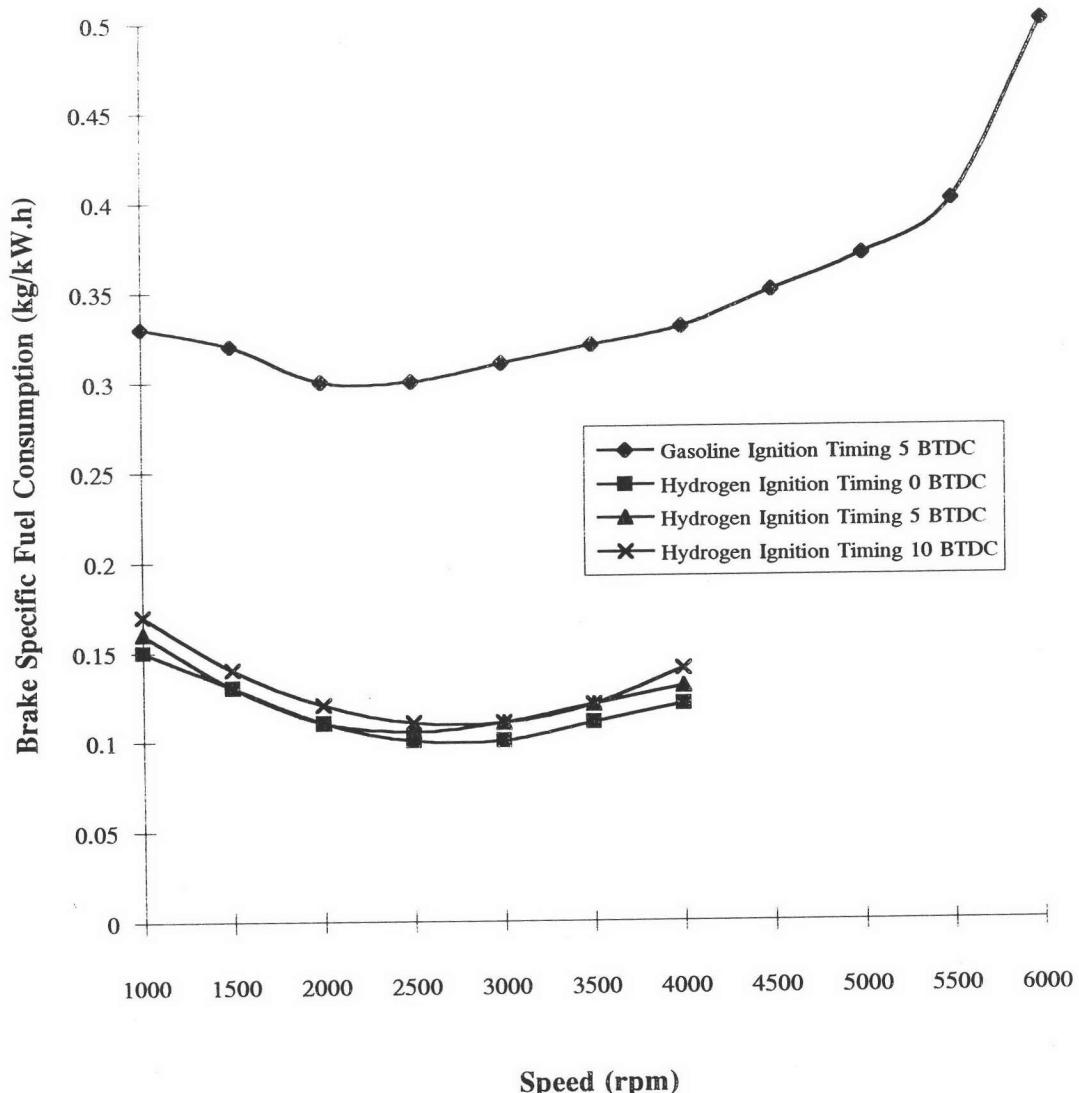
รูปที่ 4.9 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังกับความเร็วของ



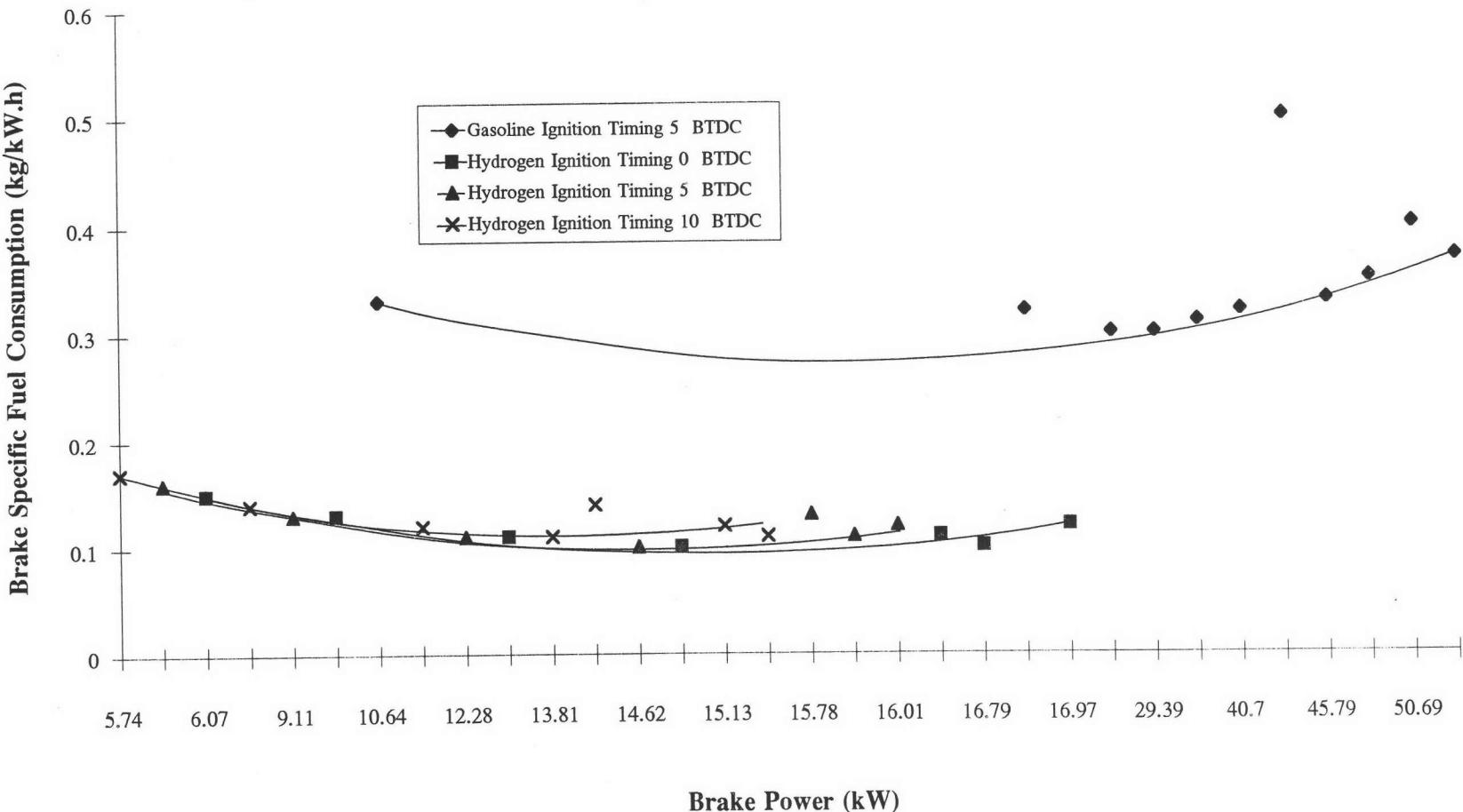
รูปที่ 4.10 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพเบิงความร้อนกับความเร็ว



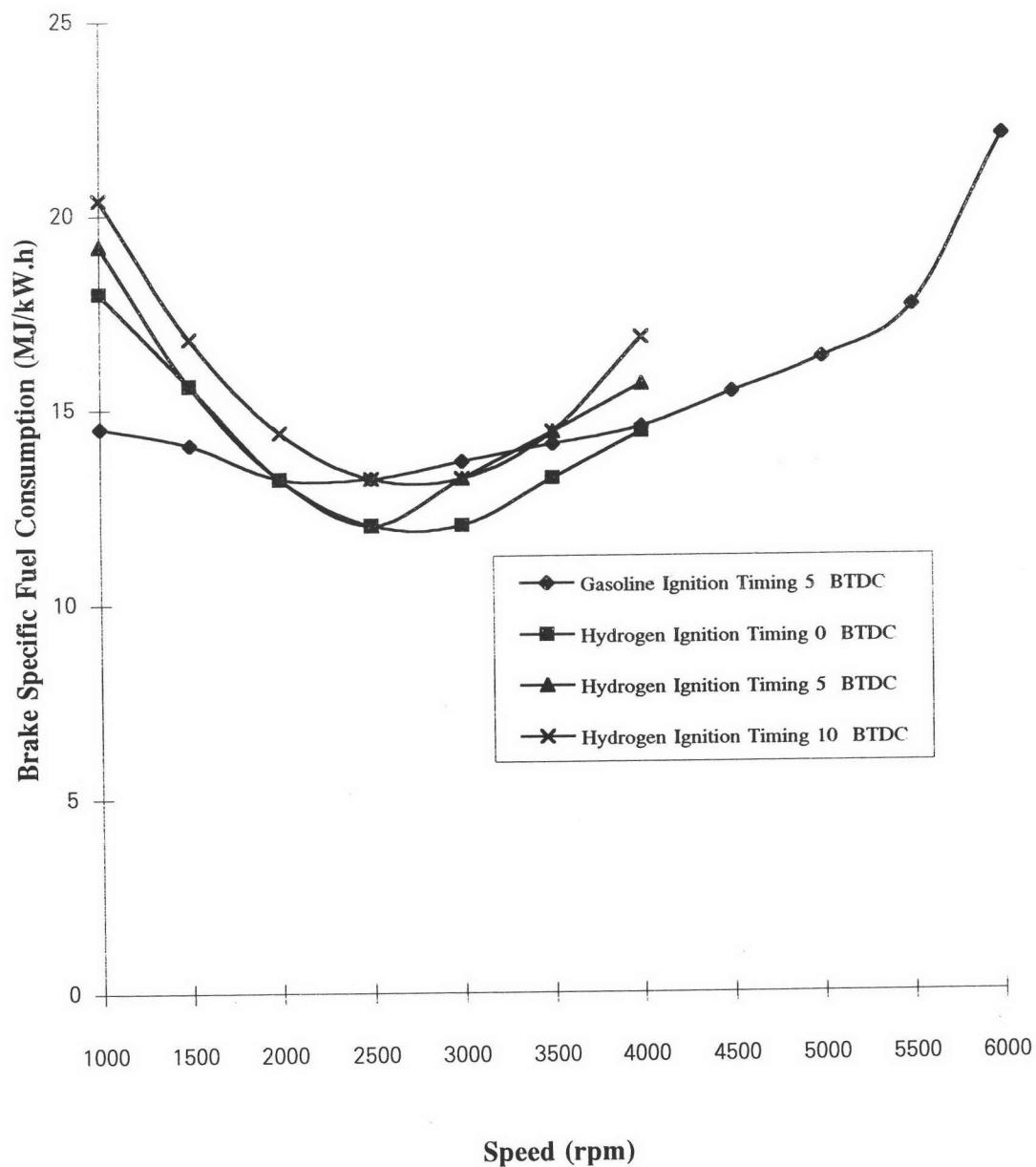
รูปที่ 4.11 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพเชิงความร้อนกับกำลัง



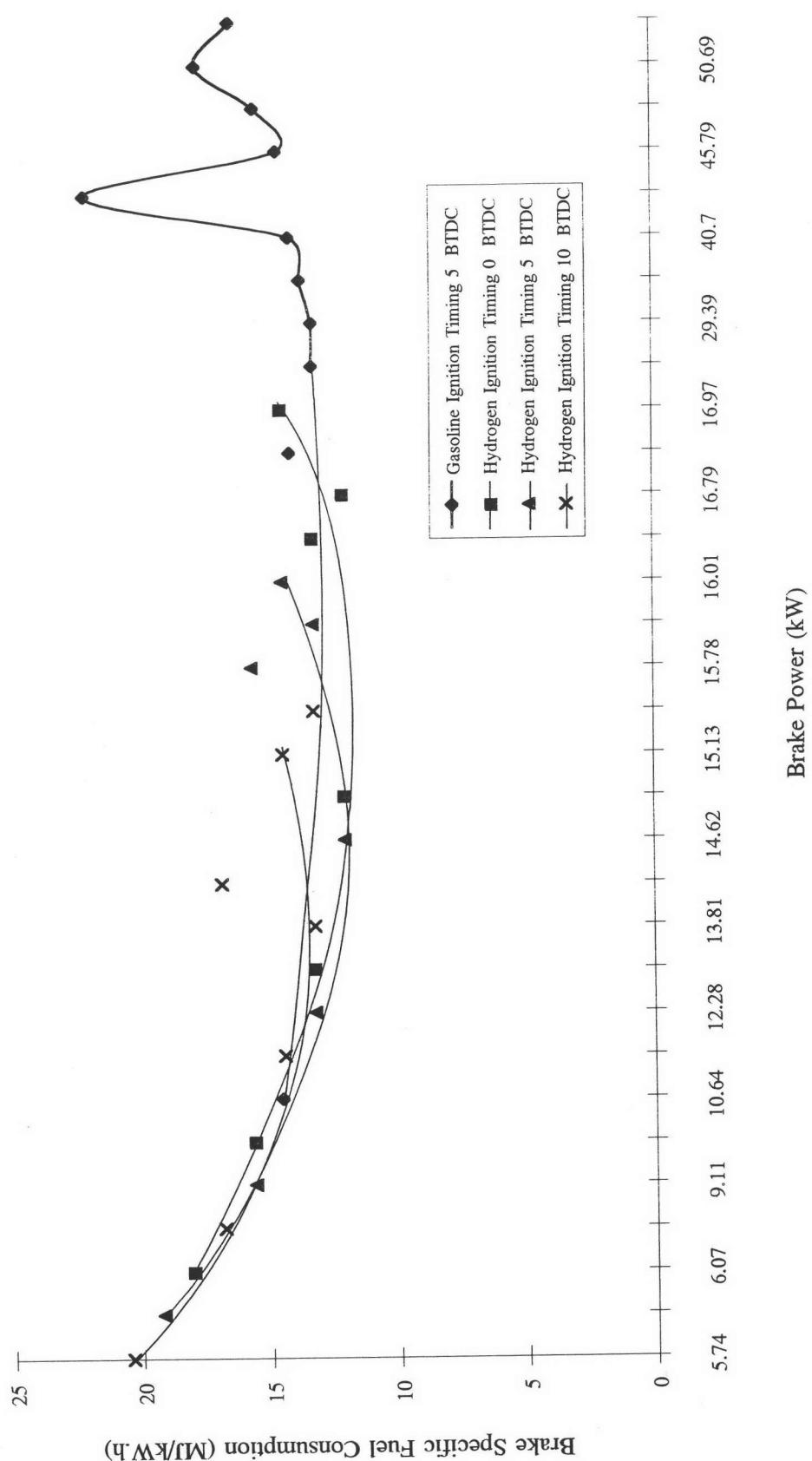
รูปที่ 4.12 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความถี่เปลี่ยนเชื้อเพลิงจำเพาะกับความเร็วรอบ



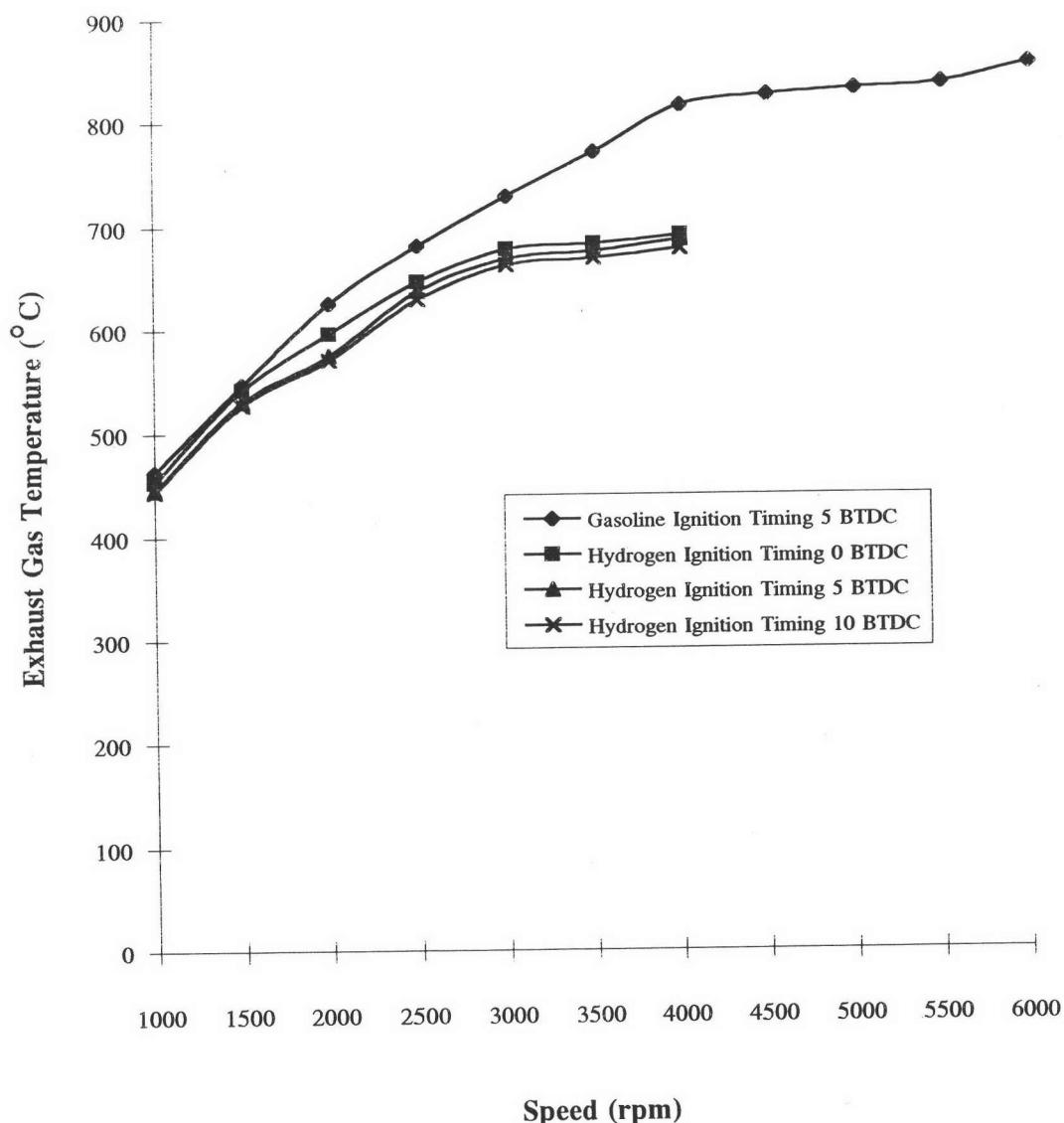
รูปที่ 4.13 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความถี่เปลี่ยนเชื้อเพลิงจำพวกกับกำลัง



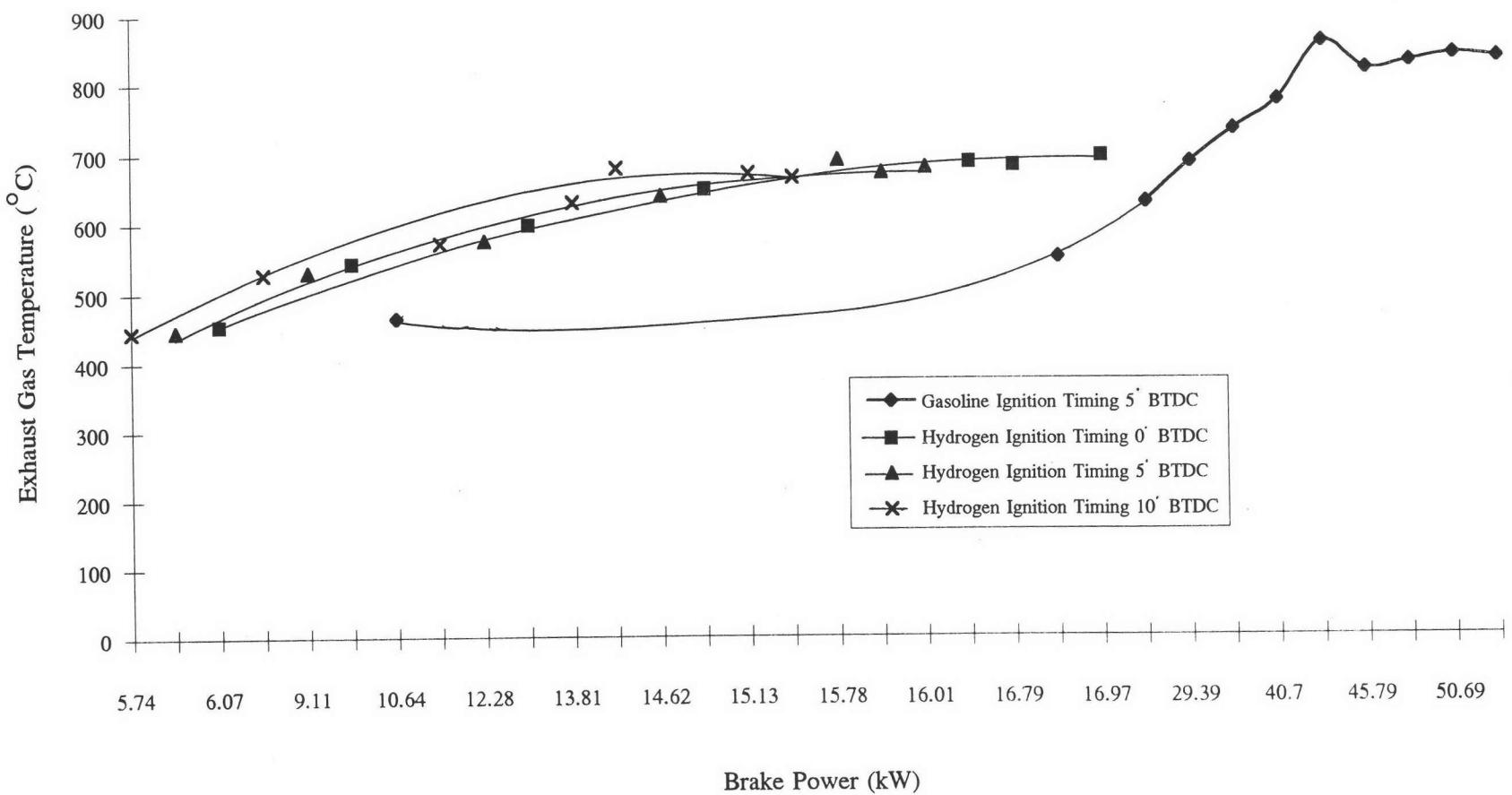
รูปที่ 4.14 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความถี่นิ่งเปลืองเชื้อเพลิงจำเพาะ
(เมื่อคิดเป็นค่าความร้อน) กับความเร็วของ



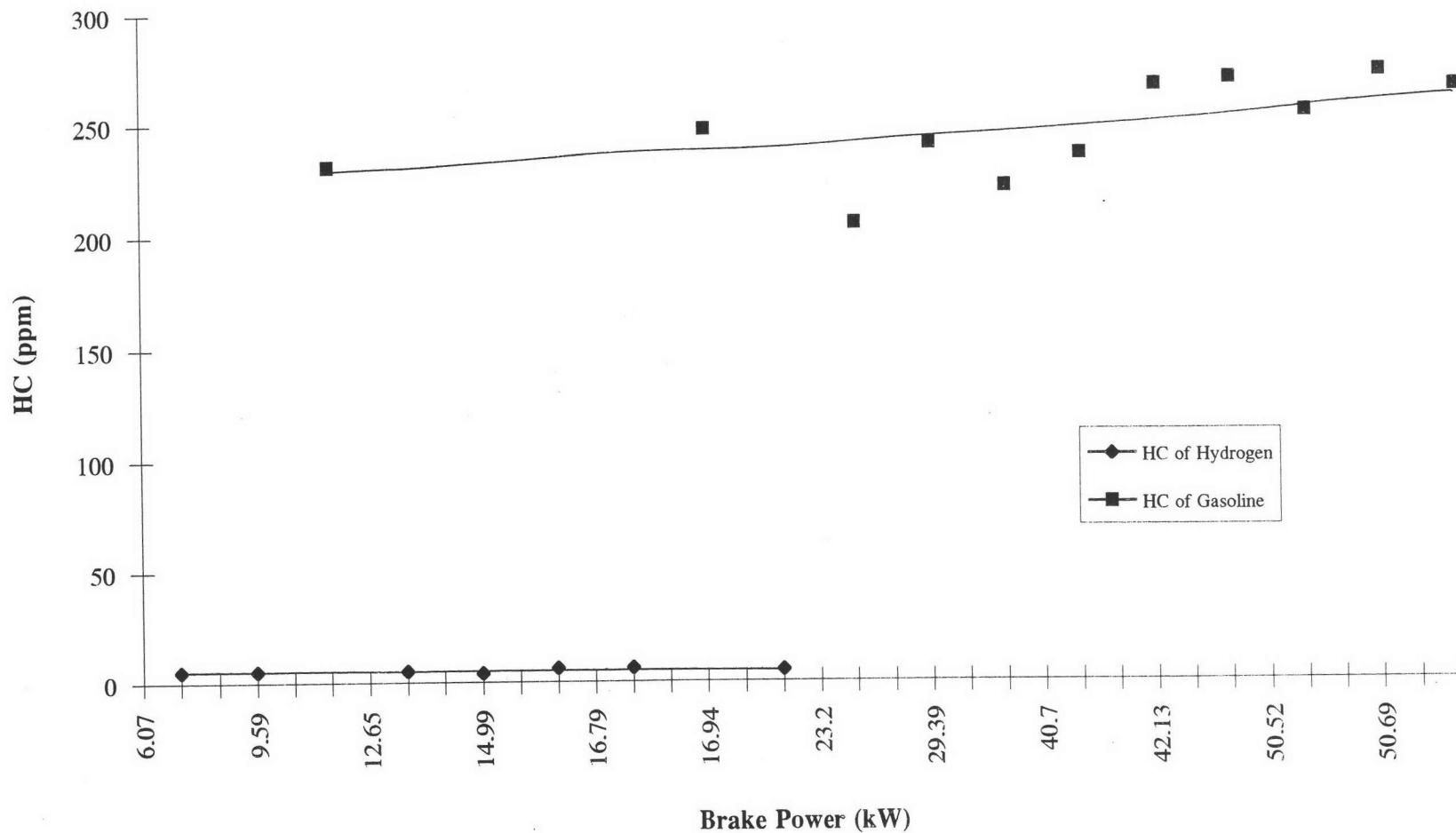
รูปที่ 4.15 เส้นทางความสัมพันธ์ระหว่างความถี่ของเครื่องเพลิงงานไฟฟ้า (เมื่อคิดเป็นค่าความร้อน) กับกำลัง



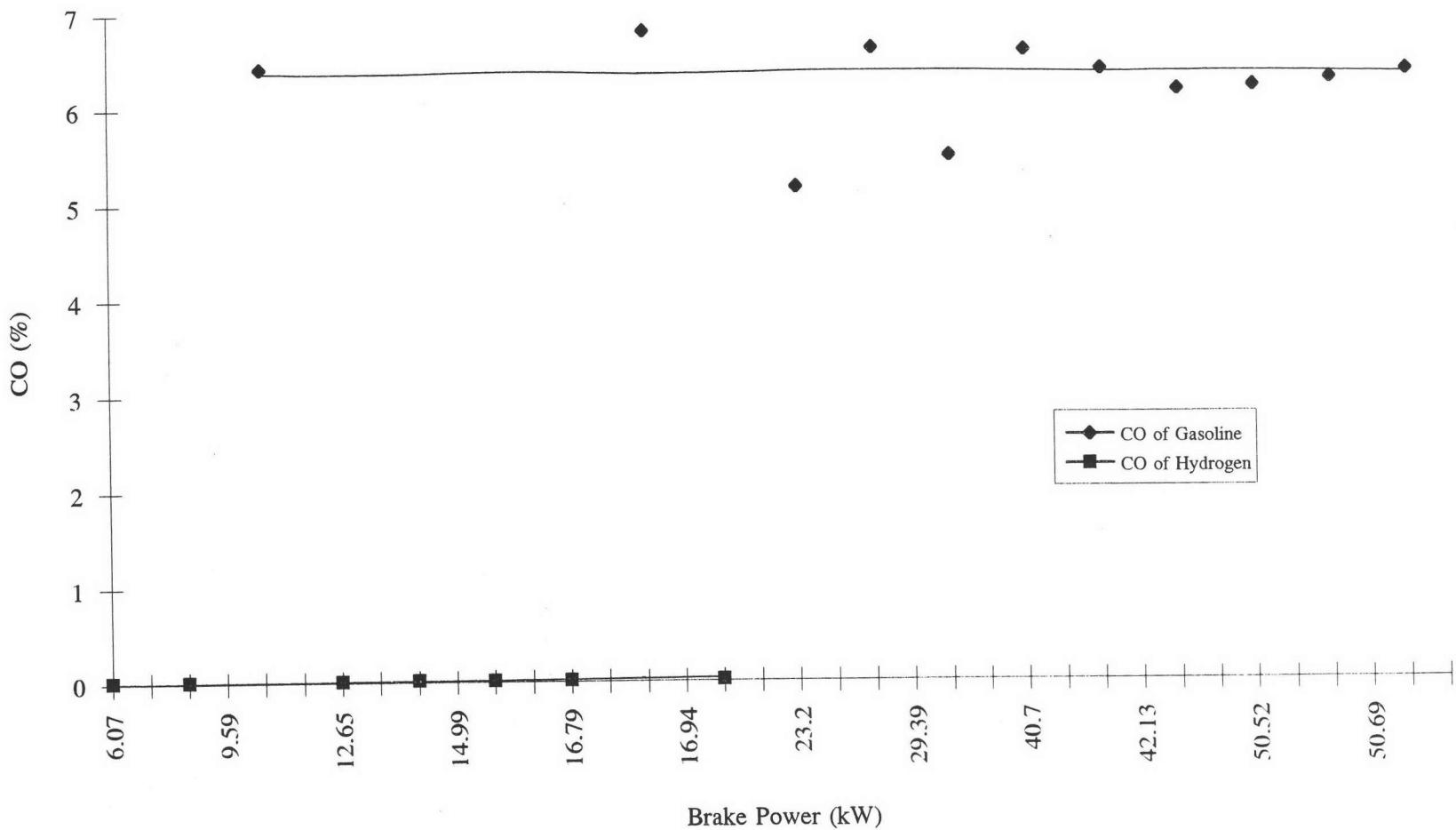
รูปที่ 4.16 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิแก๊สไอเสียกับความเร็ว



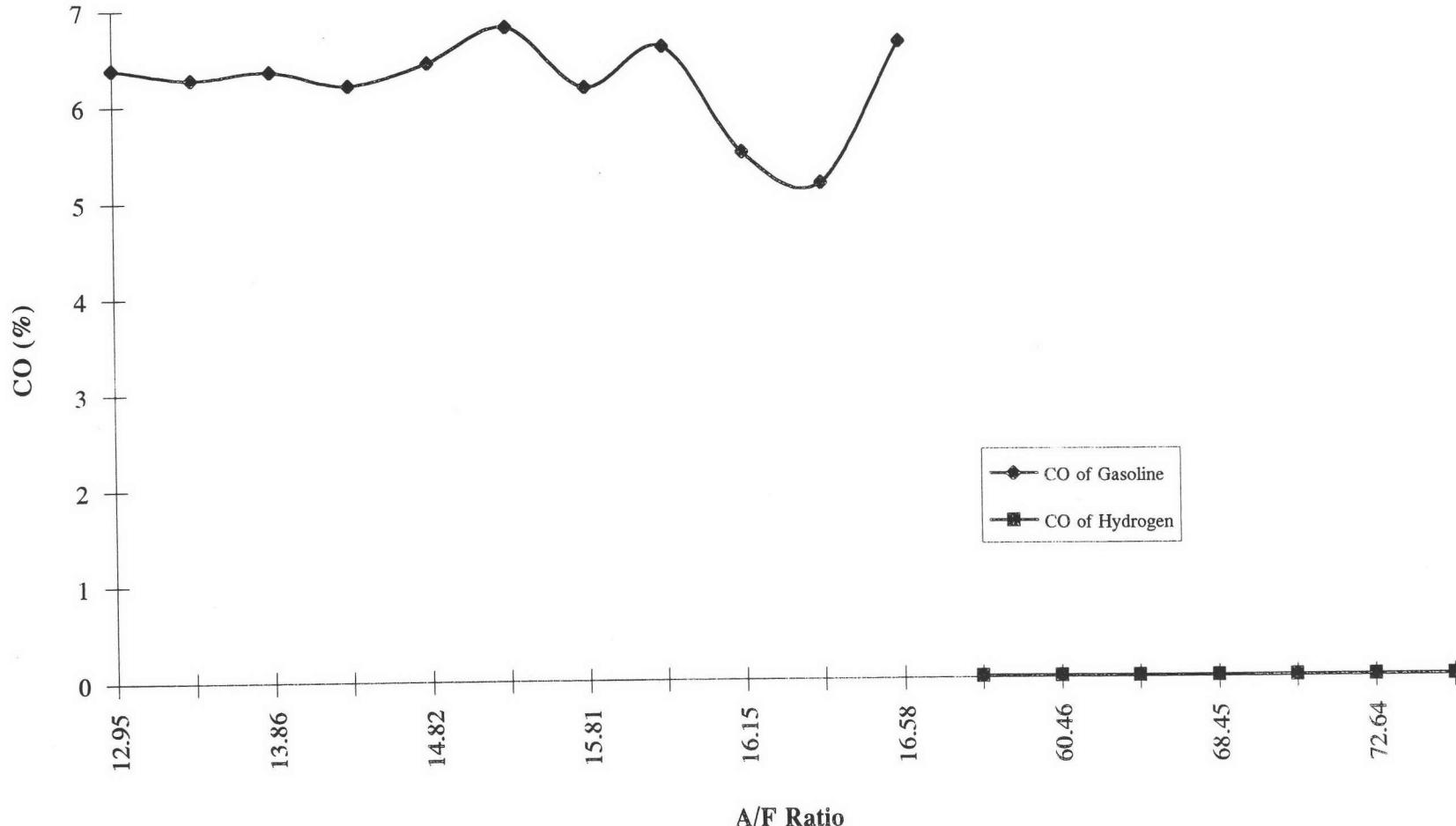
รูปที่ 4.17 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิแก๊สไอกับกำลัง



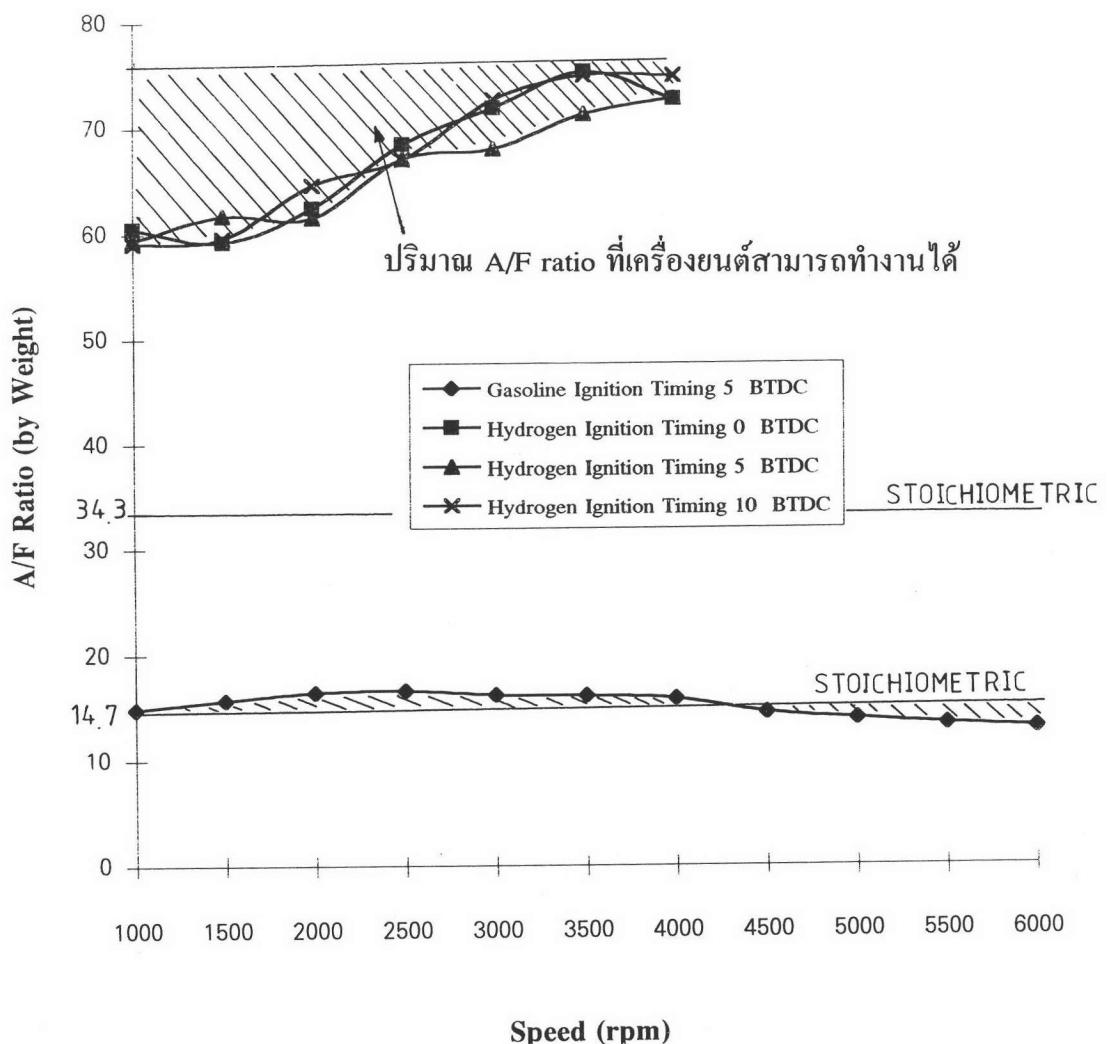
รูปที่ 4.18 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง HC กับกำลัง



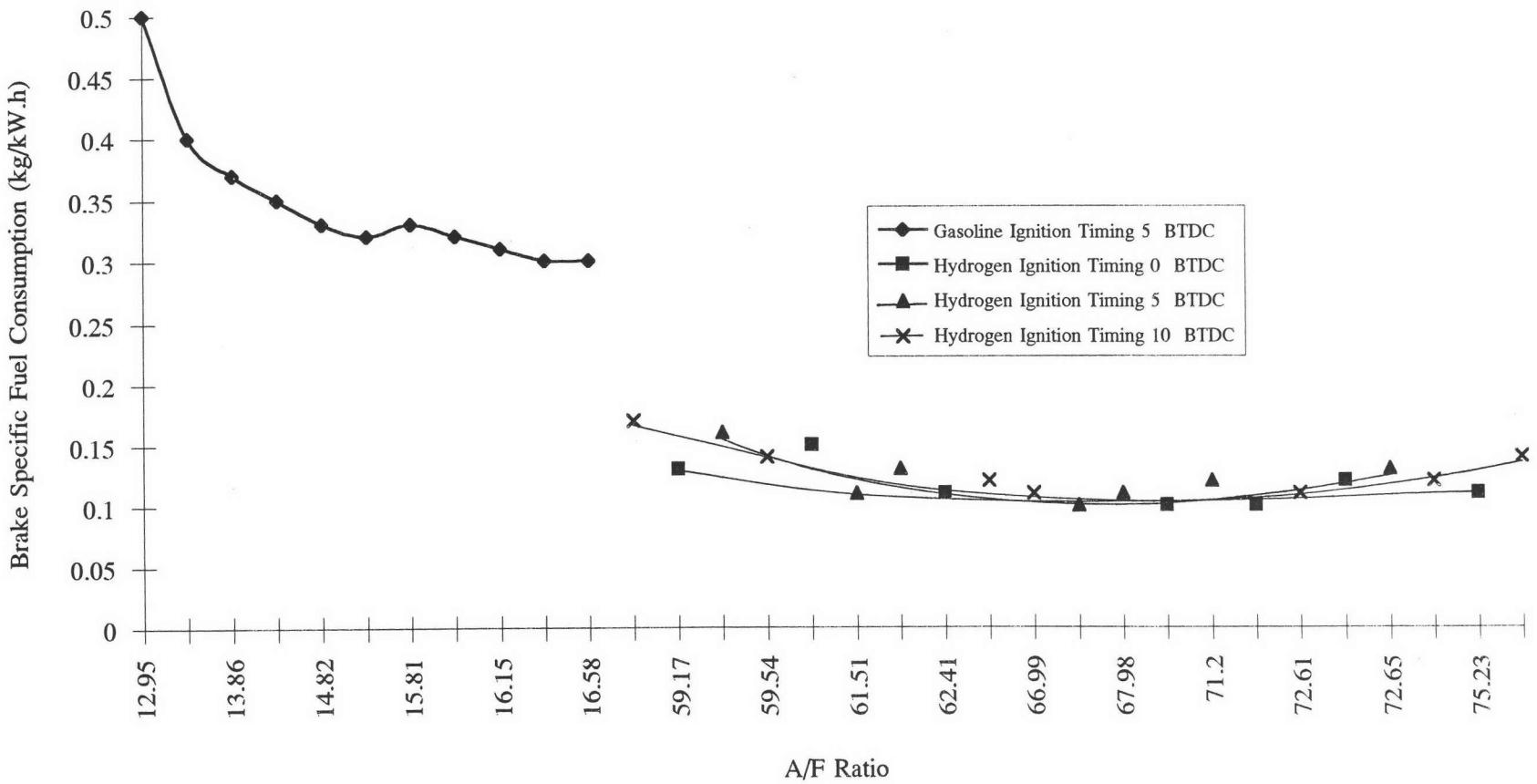
รูปที่ 4.19 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง CO กับกำลัง



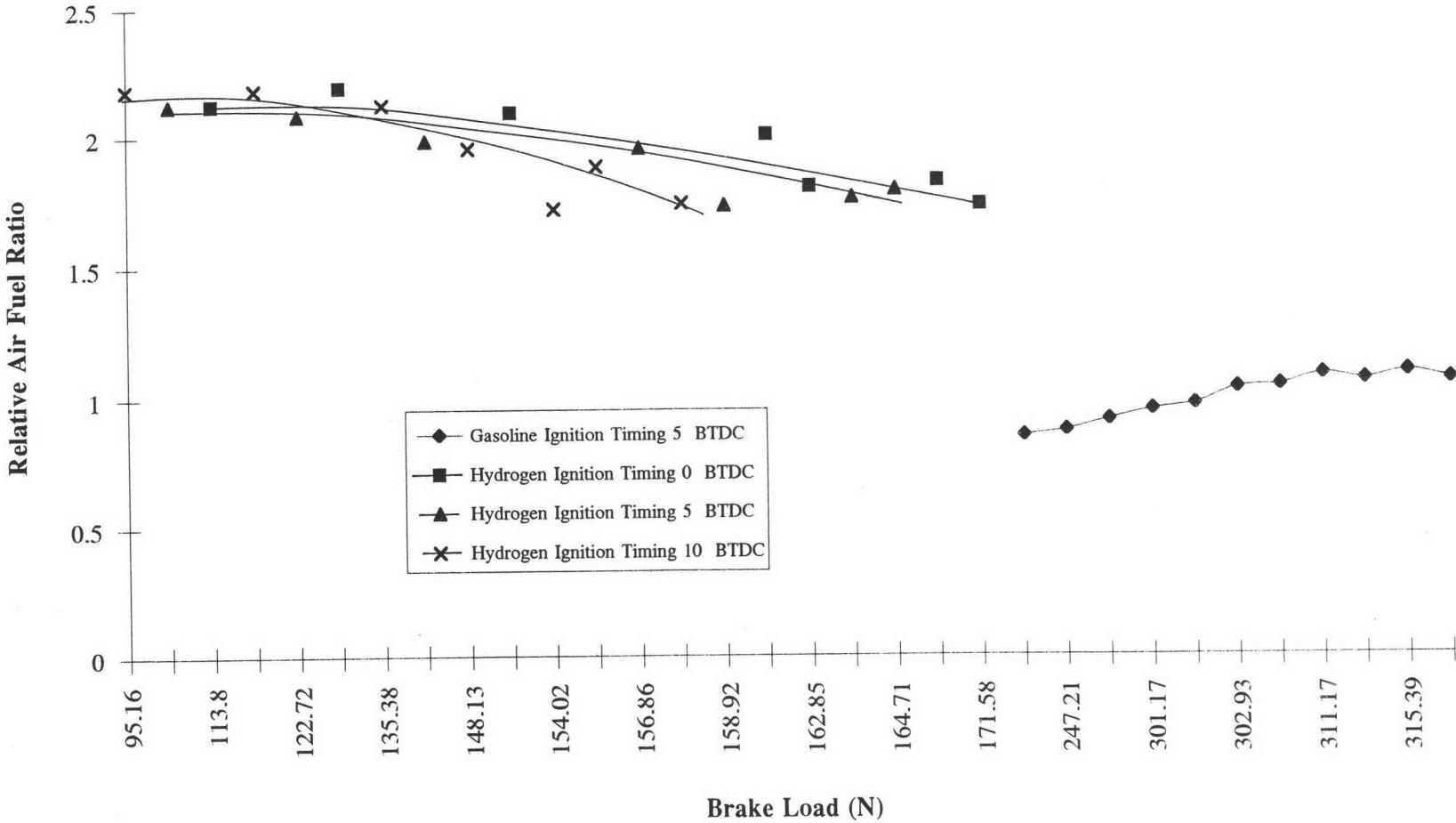
รูปที่ 4.20 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง CO กับอัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิง



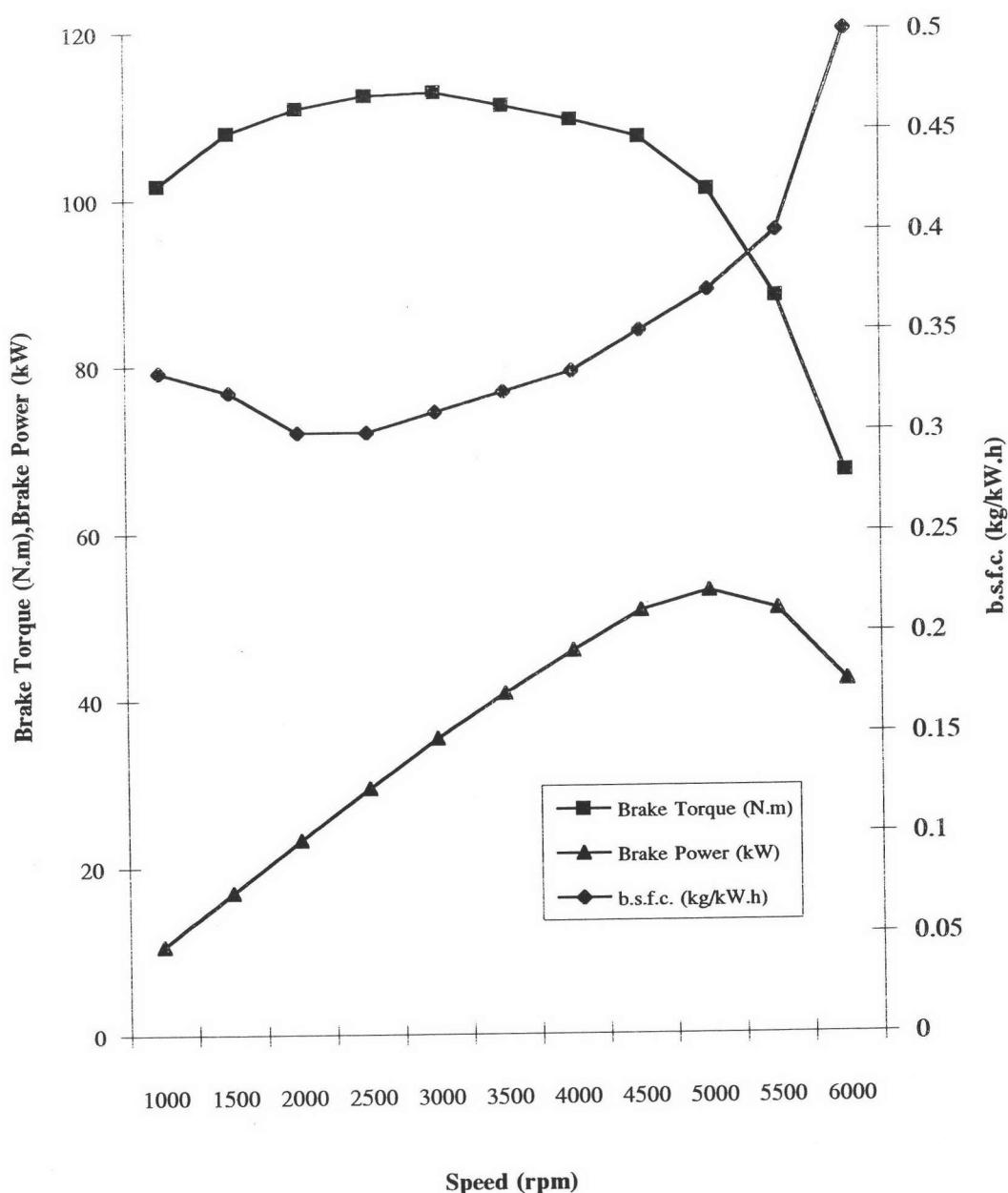
รูปที่ 4.21 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิง
กับความเร็ว�อน



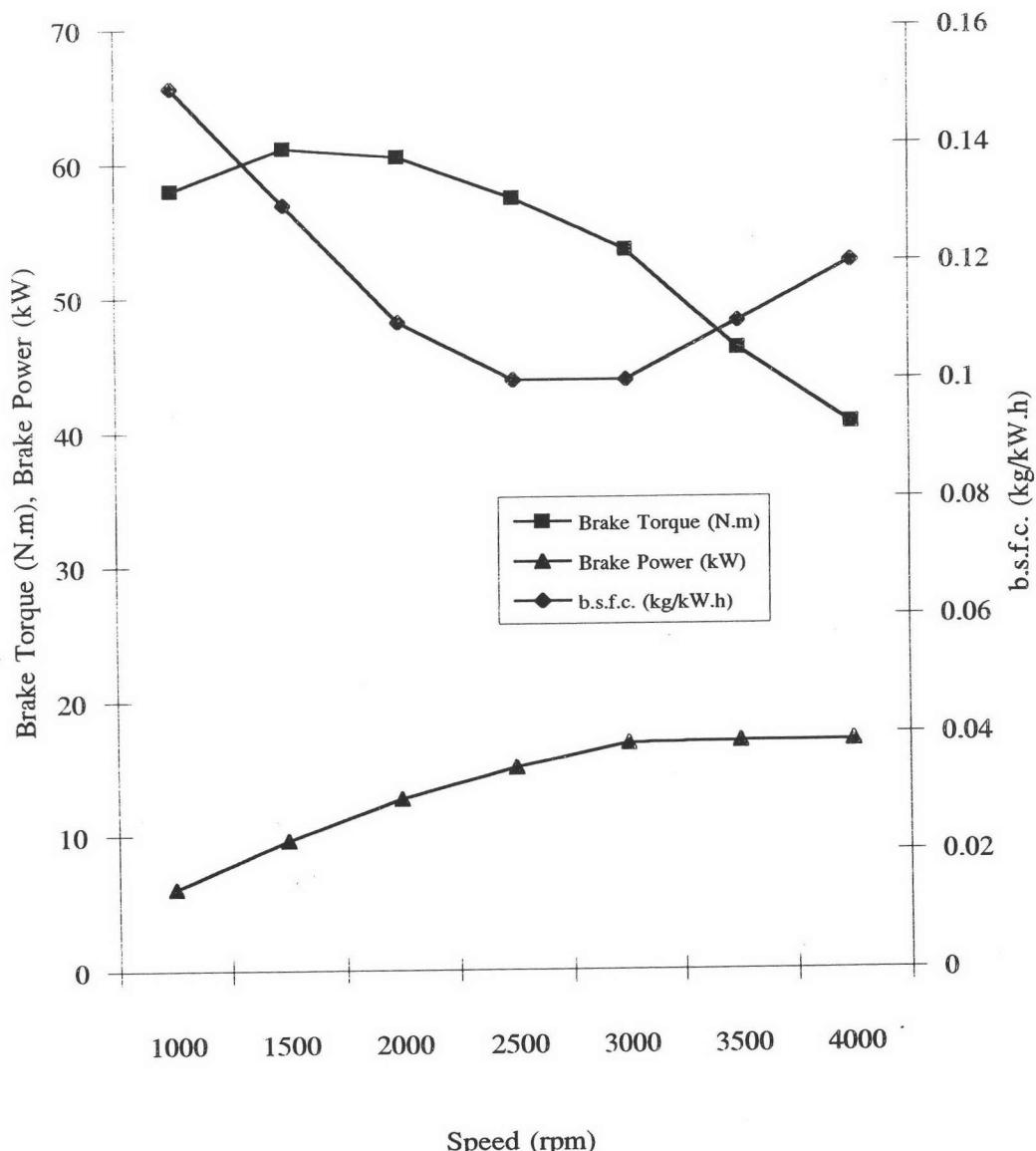
รูปที่ 4.22 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความสัมบูรณ์เปลืองเชื้อเพลิงจำเพาะกับอัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิง



รูปที่ 4.23 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราส่วนอากาศต่อเชื้อเพลิงกับการระ



รูปที่ 4.24 แสดงสมรรถนะเครื่องยนต์แก๊สโซลีน



รูปที่ 4.25 แสดงสมรรถนะเครื่องยนต์ไส่โครเรนที่ 0° BTDC