



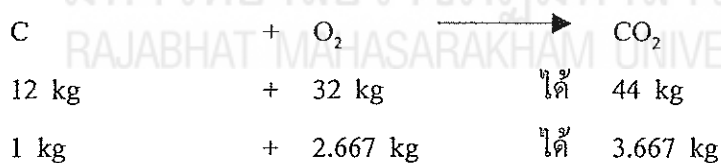
มหาวิทยาลัยราชภัฏมหาสารคาม  
RAJABHAT MAHASARAKHAM UNIVERSITY

การวิเคราะห์การเผาไหม้ของเชื้อเพลิง  
องค์ประกอบคิดเป็น % โดยน้ำหนักของเชื้อเพลิง

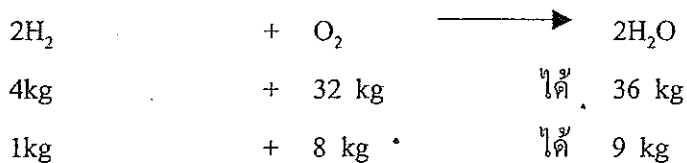
ตาราง 6 องค์ประกอบทางเคมีของเชื้อเพลิง

องค์ประกอบ	ฟางข้าว	ชานอ้อย
คาร์บอน	40.84	42.84
ไฮโดรเจน	5.92	6.25
ออกซิเจน	43.07	51.4
ซัลเฟอร์	0.08	0.07
ไนโตรเจน	0.49	0.1
ขี้เถ้า	8.9	1.9
ความชื้น M%db	8.46	9.14

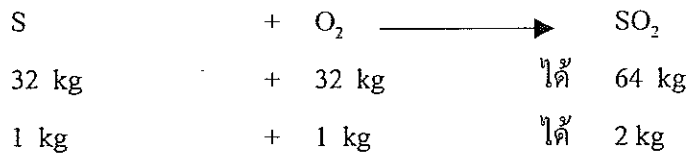
ปริมาณร้อยละของแก๊สแต่ละชนิดในไอเสียที่เกิดขึ้นเมื่อวิเคราะห์ต่อ 1 กิโลกรัม จะเกิดปฏิกิริยาการเผาไหม้ดังนี้



ดังนั้น  $0.4084 \text{ kg C}$  จะใช้  $\text{O}_2 = 2.667 \times 0.4084 = 1.089 \text{ kg}$



ดังนั้น  $0.0592 \text{ kg H}_2$  จะใช้  $\text{O}_2 = 8 \times 0.0592 = 0.4736 \text{ kg}$



ดังนั้น  $0.00083 \text{ kg H}_2$  จะใช้  $\text{O}_2 = 1 \times 0.00083 = 0.00083 \text{ kg}$

ได้ปริมาณ  $\text{O}_2$  เพื่อการเผาไหม้ทั้งหมด  $= 1.089 + 0.4736 + 0.00083$   
 $= 1.5634 \text{ kg}$

แต่ในเชื้อเพลิงมี  $\text{O}_2$  อยู่แล้ว  $= 0.4307 \text{ kg}$

ดังนั้นจะต้องใช้  $\text{O}_2$  จากอากาศอีก  $= 1.5634 - 0.4307$   
 $= 1.1328 \text{ kg}$

แต่ในอากาศมี  $\text{O}_2$  อยู่ร้อยละ 23.2 โดยน้ำหนัก

ดังนั้นจะใช้อากาศ (ทฤษฎี)  $= 1.1328/0.32$

$= 4.88 \text{ kg/kg}_{\text{งานเชื้อ}}$

แต่ค่าที่ได้เป็นค่าอากาศทางทฤษฎีเมื่อใช้อากาศส่วนเกิน 0%

ดังนั้นปริมาณอากาศที่ใช้จริง  $= 1 \times 4.88$

$= 4.88 \text{ kg/kg}_{\text{งานเชื้อ}}$

ดังนั้นอัตราการไหลเชิงมวลของอากาศที่เข้าเตา  $= 4.88 \times 16.05$

$= 78.12 \cdot \text{kg/hr}$

ประสิทธิภาพเตาเผา

$$\eta = \frac{m_f C_p (T_{\text{flue}} - T_f)}{m_f \text{HHV}} \times 100$$

เมื่อ  $\eta_r$  = ประสิทธิภาพของเตาเผา, %

$m_a$  = อัตราการไหลของอากาศ, (78 kg/hr)

$C_p$  = ความจุความร้อนจำเพาะของอากาศ, (1.004 kJ/kg.K)

$T_a$  = อุณหภูมิห้องรอบ, (K)

$T_f$  = อุณหภูมิทางออกของเตา, K

$m_f$  = อัตราการป้อนเชื้อเพลิง, (16 kg/hr)

ตาราง 7 ข้อมูลดิบ ประสิทธิภาพเตาเผาและประสิทธิภาพเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนจากการเผาไหม้ฟางข้าว

A/F	Fuel (kg/hr)	Air (kg/hr)	T <sub>air</sub> (°C)	T <sub>flue</sub> (°C)	T <sub>go</sub> (°C)	T <sub>water</sub> (°C)	T <sub>steam</sub> (°C)	η (%)	ε (%)
4.88	16.05	78	27	644	157	26	141	19.1	78.8
5.47	16.02	88	27	657	153	26	141	22.0	79.9
5.57	13.96	78	27	574	156	26	140	19.4	76.3
6.00	16.14	96	26	671	146	25	141	24.4	81.3
6.25	14.23	88	28	602	153	27	140	22.6	78.1
6.49	12.12	78	27	534	158	26	141	20.7	74.0
6.84	14.09	96	27	628	149	26	141	26.0	79.6
7.27	12.05	88	28	557	155	27	141	24.6	75.8
8.00	12.18	96	26	589	152	25	140	28.2	77.5
6.25	14.18	88	27	612	154	26	157	23.1	78.2

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

อุณหภูมิ = อุณหภูมิเฉลี่ย

ตาราง 8 ข้อมูลดิบ ประสิทธิภาพเตาเผาและประสิทธิภาพเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนจากการเผาไหม้ขาน้อย

A/F	Fuel (kg/hr)	Air (kg/hr)	T <sub>air</sub> (°C)	T <sub>flue</sub> (°C)	T <sub>go</sub> (°C)	T <sub>water</sub> (°C)	T <sub>steam</sub> (°C)	η	ε
								(%)	(%)
4.59	17.04	78	27	667	149	26	141	16.7	80.8
5.16	17.24	88	26	676	145	25	140	18.9	81.6
5.21	15.15	78	28	589	154	27	141	16.4	77.4
5.67	17.09	96	27	698	142	26	140	21.5	82.7
5.90	15.18	88	27	615	149	26	140	19.4	79.1
6.01	13.09	78	28	546	156	27	140	17.6	75.1
6.41	14.96	96	27	633	146	26	141	22.1	80.2
6.80	13.10	88	28	568	151	27	140	20.7	77.1
7.37	13.11	96	27	592	148	26	141	23.6	78.4
5.90	15.15	88	29	620	150	28	158	19.5	79.4

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

อุณหภูมิ = อุณหภูมิเฉลี่ย

ประสิทธิภาพการเผาไหม้คาร์บอน

$$\eta_c = \frac{C_h - C_a}{C_h} \times 100$$

เมื่อ  $\eta_c$  = ประสิทธิภาพการเผาไหม้คาร์บอน, %

$C_a$  = ร้อยละของคาร์บอนในเถ้า  $\times$  น้ำหนักเถ้า, (0.029  $\times$  8.7 = 0.2523kg)

$C_h$  = ร้อยละของคาร์บอนในเชื้อเพลิง  $\times$  น้ำหนักเชื้อเพลิง, (0.4084  $\times$  34.5

= 14.0898 kg)

$$\eta_c = \frac{14.0898 - 0.2523}{14.0898} \times 100$$

$$= 98.21\%$$

ตาราง 9 ข้อมูลดิบ ประสิทธิภาพการเผาไหม้คาร์บอน จากการเผาไหม้ฟางข้าว

A/F	C in fuel (%)	C in ash (%)	Fuel (kg)	Ash (kg)	$\eta_c$ calculate (%)	$\eta_c$ (analyzer) (%)
4.88	40.84	2.9	34.5	8.7	98.21	92
5.47	40.84	3.0	66.5	16.6	98.17	92
5.57	40.84	3.8	71.2	17.8	97.67	91
6.00	40.84	4.4	33.9	8.4	97.33	92
6.25	40.84	3.7	30.6	7.6	97.75	91
6.49	40.84	5.9	61.2	16.3	96.15	91
6.84	40.84	2.7	45.8	11.4	98.35	91
7.27	40.84	4.0	40.3	11.2	97.28	92
8.00	40.84	4.0	54.2	14.5	97.38	91
6.25	40.84	11.4	63.8	16.2	92.91	91

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

ตาราง 10 ข้อมูลดิบ ประสิทธิภาพการเผาไหม้คาร์บอน จากการเผาไหม้ขาน้อย

A/F	C in fuel (%)	C in ash (%)	Fuel (kg)	Ash (kg)	$\eta_c$ calculate (%)	$\eta_c$ (analyzer) (%)
4.59	42.84	46.8	76.7	2.6	96.30	91
5.16	42.84	47.8	36.2	1.2	96.36	91
5.21	42.84	4.50	51.5	2.2	95.46	90
5.67	42.84	43.9	69.2	2.3	96.51	91
5.90	42.84	47.4	33.4	1.2	96.02	90
6.01	42.84	49.9	30.1	1.2	95.36	90
6.41	42.84	50.1	76.3	2.5	96.17	91
6.80	42.84	46.5	27.5	1.1	95.66	90
7.37	42.84	46.2	30.8	1.3	95.45	90
5.90	42.84	46.4	96.2	4.3	95.16	92

หมายเหตุ

<sup>a</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

$m_{fuel}$  16.05 kg/hr ปริมาณคาร์บอนในเชื้อเพลิง 40.84% เท่ากับ 6.55 kg/hr

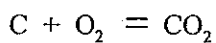
mash 4.05 kg/hr ปริมาณคาร์บอนในขี้เถ้า 2.9% เท่ากับ 0.12 kg/hr

$\therefore$  C ที่จะกลายเป็นแก๊ส CO, CO<sub>2</sub> เท่ากับ 6.55 - 0.12 = 6.44 kg/hr

$m_{fluen}$  gas 81 kg/hr

มี CO<sub>2</sub> จากการวัด 14.4% = 11.66 kg/hr

จากสมการเคมี

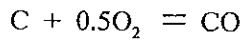


1 โมล CO<sub>2</sub> มี 44 kg มาจาก C มี 12 kg

ดังนั้น CO<sub>2</sub> 11.66 kg/hr จาก C = 3.18 kg/hr

$\therefore$  จะเหลือ C ที่จะไปเกิดเป็น CO อีก 6.44 - 3.18 = 3.25 kg/hr

จากสมการเคมี



1 โมล C มี 12 kg กลายเป็น CO 28 kg

ดังนั้น C 3.25 kg/hr กลายเป็น CO = 7.59 kg/hr

$$\therefore \text{จะมี CO} = \frac{7.59}{81} \times 100 = 9.38\%$$

$m_{\text{air}}$  78 kg/hr ปริมาณออกซิเจนในอากาศ 23.2% เท่ากับ 18.1 kg/hr

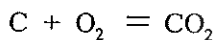
$m_{\text{fuel}}$  16.05 kg/hr ปริมาณออกซิเจนในเชื้อเพลิง 43.07% เท่ากับ 6.91 kg/hr

$\therefore O_2$  ที่เข้าสู่ระบบ  $18.1 + 6.91 = 25.0$  kg/hr

มี  $O_2$  จากการวัด 5.1% = 4.1 kg/hr

ดังนั้น  $O_2$  ที่ใช้ในการเผาไหม้  $25 - 4.1 = 20.84$  kg/hr

จากสมการเคมี

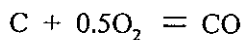


1 โมล  $CO_2$  มี 44 kg มาจาก  $O_2$  มี 32 kg

ดังนั้น  $CO_2$  11.66 kg/hr จาก  $O_2 = 8.48$  kg/hr

$O_2$  ที่ทำให้เกิด  $CO_2$  40.63%

จากสมการเคมี

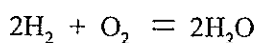


1 โมล  $CO_2$  มี 44 kg มาจาก  $O_2$  มี 32 kg

ดังนั้น  $CO_2$  7.59 kg/hr จาก  $O_2 = 4.34$  kg/hr

$O_2$  ที่ทำให้เกิด CO 20.79%

จากสมการเคมี



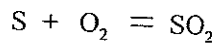
1 โมล  $2H_2$  มี 4 kg มาจาก  $O_2$  มี 32 kg

ดังนั้น  $H_2$  0.59 kg/hr จาก  $O_2 = 7.6$  kg/hr

$O_2$  ที่ทำให้เกิด  $H_2O$  36.4%



จากสมการเคมี



1 โมล S มี 32 kg มาจาก  $O_2$  มี 32 kg

ดังนั้น S 0.01 kg/hr จาก  $O_2 = 0.01$  kg/hr

$O_2$  ที่ทำให้เกิด  $SO_2$  0.06%

ดังนั้น เกิด  $O_2$  ที่ใช้เผาไหม้ 20.44 kg/hr

และ  $O_2$  ที่สูญเสียออกจาเตา 0.44 kg/hr

$O_2$  ที่สูญเสียออกจาเตา 2.11%

ตาราง 11 ข้อมูลคิบัติการแจกแจงการใช้แก๊สออกซิเจน จากการเผาไหม้ฟางข้าว

A/F	Gas in flue gas				$O_2$ for combustion to			
	$O_2$	$CO_2$	CO	CO	$CO_2$	$SO_2$	$H_2O$	Lose
4.88	5.1	14.4	9.4	20.79	40.63	0.06	36.40	2.11
5.47	5.9	14.2	7.4	17.62	42.82	0.06	34.58	4.93
5.57	6.3	13.9	7.2	17.53	43.08	0.06	64.79	4.54
6.00	6.7	13.7	6.4	16.04	43.66	0.06	33.84	6.40
6.25	7.2	13.4	6.0	15.71	44.36	0.06	33.71	6.16
6.49	7.4	13.8	4.9	13.17	46.93	0.06	33.13	6.71
6.84	7.8	12.2	5.6	15.30	42.60	0.06	32.37	9.67
7.27	8.6	11.6	5.0	14.74	43.01	0.06	32.40	9.8
8.00	8.8	11.8	3.9	11.75	45.18	0.05	30.67	12.34
6.25	6.8	14.4	4.6	11.84	46.87	0.06	33.02	8.21

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

ตาราง 12 ข้อมูลดิบการแจกแจงการใช้แก๊สออกซิเจน จากการเผาไหม้ชานอ้อย

A/F	Gas in flue gas				O <sub>2</sub> for combustion to			
	O <sub>2</sub>	CO <sub>2</sub>	CO	CO	CO <sub>2</sub>	SO <sub>2</sub>	H <sub>2</sub> O	Lose
4.59	5.4	15.3	10.5	21.66	40.09	0.05	37.97	0.24
5.16	5.7	14.9	8.8	18.92	40.94	0.05	35.84	4.26
5.21	5.6	14.5	8.6	18.69	40.02	0.05	35.54	5.71
5.67	5.8	14.6	7.4	16.45	41.53	0.05	33.81	8.17
5.90	5.8	14.0	7.4	16.10	40.39	0.05	33.14	10.32
6.01	6.4	13.8	6.6	15.60	41.40	0.05	33.37	9.59
6.41	6.2	13.8	5.7	13.64	41.71	0.05	31.45	13.16
6.80	7.1	12.4	5.9	14.75	39.67	0.05	31.70	13.83
7.37	6.8	13.6	4.0	10.10	43.96	0.04	29.46	16.44
5.90	5.6	14.3	6.7	15.16	40.96	0.05	32.83	11.00

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

การหาปริมาณไอน้ำ

$$\text{ระดับน้ำเริ่มต้น} = 0.056 \text{ m}$$

$$\text{ระดับน้ำสุดท้าย} = 0.106 \text{ m}$$

$$\text{ขนาดถังเก็บน้ำ} = 0.62 \times 0.62 \text{ m}^2$$

$$\text{ความหนาแน่นของน้ำที่อุณหภูมิห้อง} = 997 \text{ kg/m}^3$$

$$\text{ระยะเวลาที่สกัด} = 1 \text{ hr}$$

∴ ปริมาณที่ไอน้ำเท่ากับ

$$m_r = \frac{(0.106 - 0.056) \times 0.62 \times 0.62 \times 997}{1}$$

$$= 19.1 \text{ kg/hr}$$

ตาราง 13 ข้อมูลดิบ ปริมาณไอน้ำที่ได้ จากการเผาไหม้ฟางข้าว

A/F	ระดับน้ำเริ่ม ต้น (m)	ระดับน้ำสุด ท้าย (m)	ขนาดถังเก็บ น้ำ (กxย) (m <sup>2</sup> )	ความหนาแน่นน้ำ (kg/m <sup>3</sup> )	ปริมาณไอน้ำที่ ได้ (kg/hr)
4.88	0.031	0.081	0.3844	997	19
5.47	0.077	0.126	0.3844	997	19
5.57	0.052	0.092	0.3844	997	15
6.00	0.095	0.146	0.3844	997	19
6.25	0.054	0.093	0.3844	997	15
6.49	0.042	0.081	0.3844	997	15
6.84	0.056	0.106	0.3844	997	19
7.27	0.038	0.077	0.3844	997	15
8.00	0.121	0.160	0.3844	997	15
6.25	0.068	0.141	0.3844	997	28

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup><sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

ตาราง 14 ข้อมูลดิบ ปริมาณไอน้ำที่ได้ จากการเผาไหม้ขาน้อย

A/F	ระดับน้ำเริ่มต้น (m)	ระดับน้ำสุดท้าย (m)	ขนาดถังเก็บน้ำ (กxย) (m <sup>2</sup> )	ความหนาแน่นน้ำ (kg/m <sup>3</sup> )	ปริมาณไอน้ำที่ได้ (kg/hr)
4.59	0.043	0.094	0.3844	997	19
5.16	0.079	0.129	0.3844	997	19
5.21	0.093	0.132	0.3844	997	15
5.67	0.048	0.097	0.3844	997	19
5.90	0.095	0.145	0.3844	997	19
5.01	0.075	0.116	0.3844	997	15
6.41	0.091	0.141	0.3844	997	19
6.80	0.086	0.126	0.3844	997	15
7.37	0.047	0.086	0.3844	997	15
5.90	0.042	0.116	0.3844	997	28

หมายเหตุ

<sup>a</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup>การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

การวิเคราะห์สมดุลพลังงาน

พลังงานที่เข้าระบบ คือ พลังงานเคมีในเชื้อเพลิงที่ส่งเข้าเตา (e)

$$e = \text{HHV}$$

HHV คือ ค่าความร้อนสูงของเชื้อเพลิง

$$e = 15807 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}$$

พลังงานที่ออกจากระบบ คือ

1 พลังงานที่น้ำป้อนได้รับเพื่อเปลี่ยนสถานะเป็นไอน้ำ (e<sub>l</sub>)

$$e_l = \frac{m_e}{m_f} \times (h_g - h_w)$$

m<sub>g</sub> คือ ปริมาณไอน้ำที่ผลิตได้ (15 kg/hr)

mf คือ ปริมาณเชื้อเพลิง (16.05 kg/hr)  
 hs คือ เอนทัลปีจำเพาะของไอน้ำ (2735.13 kJ/kg)  
 hw คือ เอนทัลปีจำเพาะของน้ำ (109.07 kJ/kg)

$$e1 = \frac{15}{16.05} \times (2735.13 - 109.07)$$

$$= 3108.73 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}$$

## 2 พลังงานในไอเสียแห้งที่ไหลออกเปล่ง (e2)

$$e2 = m_{dg} C_{p_{dg}} (T_{dg} - T_a)$$

$m_{dg}$  คือ ปริมาณไอเสียแห้ง (5.25 kg/kg<sub>fuel</sub>)  
 $C_{p_{dg}}$  คือ ความร้อนจำเพาะของไอเสีย (1.004 kJ/kgK)  
 $T_{dg}$  คือ อุณหภูมิไอเสียออกจากระบบ (418 K)  
 $T_a$  คือ อุณหภูมิอากาศเข้าระบบ (300 K)

$$e2 = 5.25 \times 1.004 \times (418 - 300)$$

$$= 684.89 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}$$

## 3 พลังงานที่ทำให้ความชื้นในเชื้อเพลิงกลายเป็นไอ (e3)

$$e3 = m_m (h_v - h_f)$$

$m_m$  คือ ปริมาณไอน้ำที่ผลิตได้ (0.0846 kg/kg<sub>fuel</sub>)  
 $h_v$  คือ เอนทัลปีจำเพาะของไอน้ำยวดยิ่งที่อุณหภูมิแก๊สไอเสีย (2796.51 kJ/kg)  
 $h_f$  คือ เอนทัลปีจำเพาะของน้ำที่อุณหภูมิอากาศเข้าระบบ (109.07 kJ/kg)

$$e3 = 0.0846 \times (2796.51 - 109.07)$$

$$= 227.36 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}$$

## 4 พลังงานที่ให้น้ำที่เกิดจากการรวมตัวของ H<sub>2</sub> และ O<sub>2</sub> กลายเป็นไอ (e4)

$$e4 = 9m_h (h_s - h_p)$$

$m_h$  คือ ปริมาณไฮโดรเจน (0.0592 kg/kg<sub>fuel</sub>)

$$\begin{aligned}
 h_v & \text{ คือ } \text{เอนทัลปีจำเพาะของไอน้ำยวดยิ่งที่อุณหภูมิแก๊สไอเสีย} \\
 (2796.51 \text{ kJ/kg}) \\
 h_f & \text{ คือ } \text{เอนทัลปีจำเพาะของน้ำที่อุณหภูมิอากาศเข้าระบบ} \\
 (109.07 \text{ kJ/kg}) \\
 e_4 & = 9 \times 0.0592 \times (2796.51 - 109.07) \\
 & = 1431.89 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}
 \end{aligned}$$

5 พลังงานที่ทำให้ความชื้นในอากาศที่เข้าเผาไหม้กลายเป็นไอน้ำ (e5)

$$\begin{aligned}
 e_5 & = m_a w C_{p_v} (T_{dg} - T_a) \\
 m_a & \text{ คือ } \text{ปริมาณอากาศที่ใช้จริง (4.88 kg/kg}_{\text{fuel}}) \\
 w & \text{ คือ } \text{อัตราส่วนความชื้นในอากาศ (0.03 kg/kg dryair)} \\
 C_{p_v} & \text{ คือ } \text{ค่าความร้อนจำเพาะของไอน้ำ (1.88 kJ/kgK)} \\
 T_{dg} & \text{ คือ } \text{อุณหภูมิไอเสียออกจากระบบ (430 K)} \\
 T_a & \text{ คือ } \text{อุณหภูมิอากาศเข้าระบบ (300 K)} \\
 e_5 & = 4.88 \times 0.03 \times 1.88 \times (430 - 300) \\
 & = 35.8 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}
 \end{aligned}$$

6 การสูญเสียพลังงานความร้อนเนื่องจากการเผาไหม้ไม่สมบูรณ์ (e6)

$$\begin{aligned}
 e_6 & = \frac{\%CO}{\%CO + \%CO_2} \times m_{cb} \times 23560 \\
 \%CO & \text{ คือ } \text{ปริมาณแก๊สคาร์บอนมอนอกไซด์ (9.38\%)} \\
 \%CO_2 & \text{ คือ } \text{ปริมาณแก๊สคาร์บอนออกไซด์ (14.4\%)} \\
 m_{cb} & \text{ คือ } \text{ปริมาณคาร์บอนที่เผาไหม้ (0.39 kg/kg}_{\text{fuel}}) \\
 m_{cb} & = m_c - m_{cub} \\
 m_c & \text{ คือ } \text{ปริมาณคาร์บอนทั้งหมด (0.4084 kg/kg}_{\text{fuel}}) \\
 m_{cub} & \text{ คือ } \text{ปริมาณคาร์บอนที่ไม่เผาไหม้ (0.0073 kg/kg}_{\text{fuel}}) \\
 e_6 & = \frac{9.38}{9.38 + 14.4} \times 0.39 \times 23560 \\
 & = 3726.54 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}}
 \end{aligned}$$

7 การสูญเสียพลังงานเนื่องจากการเผาไหม้ไม่หมด (e7)

$$e7 = m_{\text{cub}} CV_c$$

$m_{\text{cub}}$  คือ ปริมาณคาร์บอนที่ไม่เผาไหม้ (0.19 kg/kg fuel)

$$m_{\text{cub}} = \frac{m_{\text{ash}}}{m_f} = \frac{0.177}{16.05}$$

$m_{\text{ash}}$  คือ ปริมาณคาร์บอนที่อยู่ในขี้เถ้า (0.117 kg/hr)

$CV_c$  คือ ค่าความร้อนของคาร์บอน (3300 kJ/kg)

$$\begin{aligned} e7 &= 0.19 \times 33000 \\ &= 241.28 \text{ kJ/kg fuel} \end{aligned}$$

8 การสูญเสียพลังงานที่ไม่สามารถวัดได้ (e8)

$$e8 = e - \sum_{i=1}^7 e_i$$

$$\begin{aligned} e8 &= 15807 - 9635.2 \\ &= 6171.98 \text{ kJ/kg}_{\text{fuel}} \end{aligned}$$

ประสิทธิภาพหม้อไอน้ำ

$$\eta_{\text{boiler}} = \frac{e1}{e} \times 100$$

$$= \frac{3108.73}{15807} \times 100$$

$$= 19.67\%$$

## ตาราง 15 การแจกแจงสมดุลพลังงาน

		รายการ	%
พลังงานเข้าสู่ระบบ	e	พลังงานเคมีในเชื้อเพลิงที่ส่งเข้าตา	100
พลังงานออกจาก ระบบ	e1	พลังงานที่น้ำป้อนได้รับเพื่อเปลี่ยนสถานะเป็นไออิ่มตัว	19.67
	e2	พลังงานในไอเสียแห้งที่ไหลออกปล่อง	4.33
	e3	พลังงานที่ทำให้ความชื้นในเชื้อเพลิงกลายเป็นไอ	1.44
	e4	พลังงานที่ทำให้น้ำที่เกิดจากการรวมตัวของ $H_2$ , $O_2$ กลายเป็นไอ	9.06
	e5	พลังงานที่ทำให้ความชื้นในอากาศที่เข้าเผาไหม้กลายเป็นไอ	0.23
	e6	พลังงานความร้อนเนื่องจากการเผาไหม้ไม่สมบูรณ์	23.57
	e7	พลังงานเนื่องจากการเผาไหม้ไม่หมด	1.53
	e8	พลังงานที่ไม่สามารถวัดได้	40.18
รวม			100
ประสิทธิภาพ			19.67

สามารถนำผลไปแจกแจงได้ดังนี้

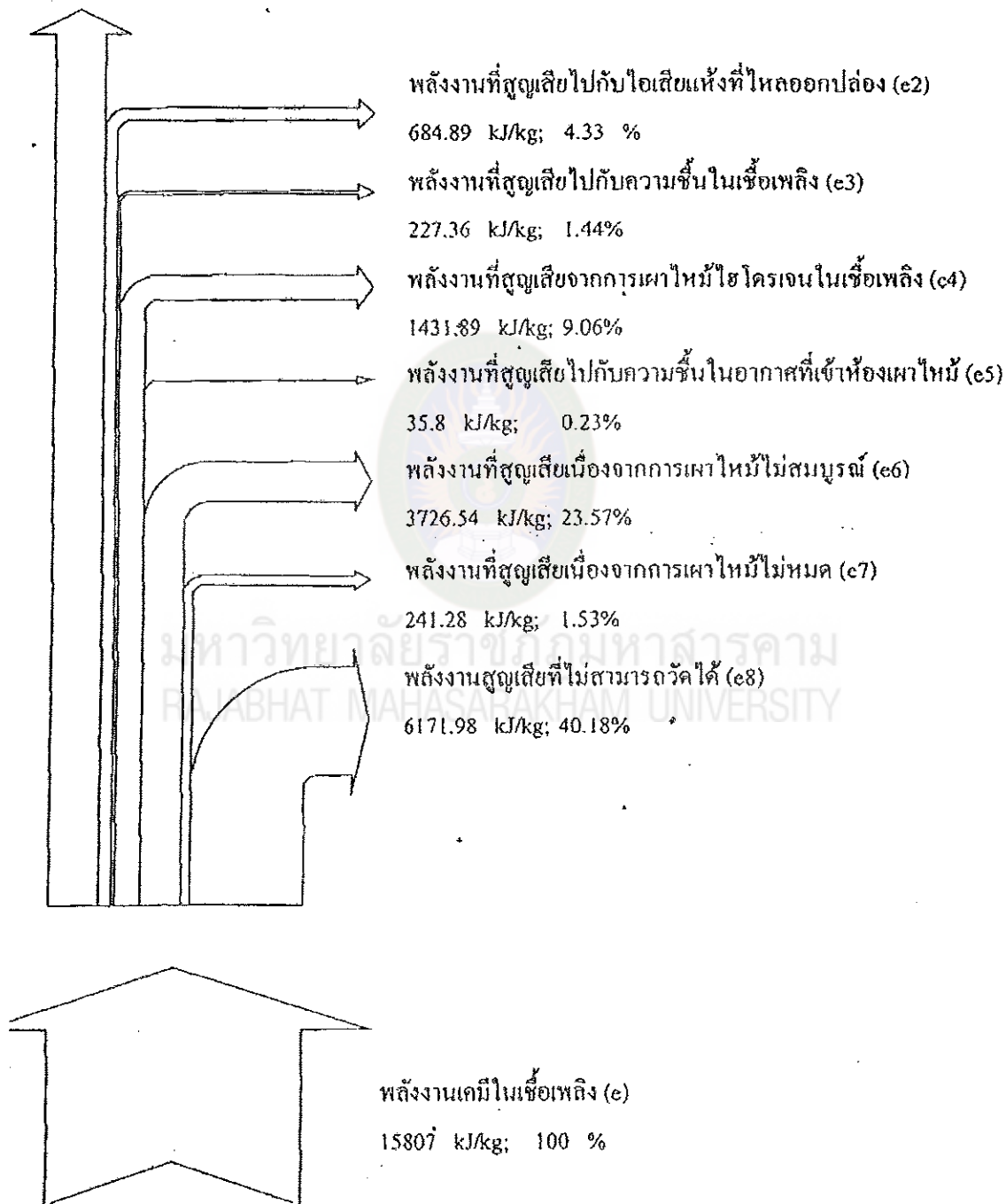
มหาวิทยาลัยราชภัฏมหาสารคาม  
RAJABHAT MAHASARAKHAM UNIVERSITY



แผนภูมิเชิงกึ่ง

พลังงานที่เพิ่มขึ้นในไอน้ำ (e1)

3108.73 kJ/kg; 19.67 %



ตาราง 16 ข้อมูลดิบ การทำสมมุคพลังงาน จากการเผาไหม้ฟางข้าว

A/F	e1	e2	e3	e4	e5	e6	e7	e8	$\eta_{\text{sys}}$
4.88	19.67	4.33	1.44	9.06	0.23	23.57	1.53	40.18	19.67
5.47	19.70	4.67	1.43	9.03	0.25	20.54	1.56	42.82	19.70
5.57	17.84	4.86	1.44	9.05	0.26	20.28	1.98	44.29	17.87
6.00	19.59	4.82	1.43	9.00	0.26	18.88	2.28	43.76	19.59
6.25	17.48	5.25	1.43	9.02	0.28	18.49	1.92	46.14	17.48
6.49	20.56	5.71	1.44	9.06	0.30	15.40	3.28	44.25	20.56
6.84	22.40	5.58	1.43	9.01	0.30	18.78	1.40	41.10	22.40
7.27	20.65	6.16	1.43	9.03	0.33	17.97	2.35	42.07	20.65
8.00	20.48	6.70	1.44	9.04	0.36	14.75	2.23	45.00	20.48
6.25	33.05	5.30	1.44	9.04	0.28	13.76	6.04	31.10	33.05

หมายเหตุ

<sup>a</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup><sup>b</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

มหาวิทยาลัยราชภัฏมหาสารคาม  
RAJABHAT MAHASARAKHAM UNIVERSITY

ตาราง 17 ข้อมูลดิบ การทำสมดุลพลังงาน จากการเผาไหม้ขาน้อย

A/F	e1	e2	e3	e4	e5	e6	e7	e8	$\eta_{\text{sys}}$
4.59	16.59	3.48	1.38	8.52	0.18	22.44	2.97	44.43	16.59
5.16	16.42	3.79	1.38	8.51	0.20	20.41	2.91	46.37	16.42
5.21	14.71	4.05	1.39	8.54	0.21	20.35	3.63	47.12	14.71
5.67	16.53	3.98	1.38	8.48	0.21	18.50	2.80	48.12	16.53
5.90	18.62	4.36	1.38	8.52	0.23	18.49	3.18	45.21	18.62
6.01	17.02	4.68	1.39	8.55	0.24	17.68	3.72	46.72	17.02
6.41	18.90	4.62	1.38	8.51	0.24	16.17	3.07	47.12	18.90
6.80	17.00	5.04	1.38	8.52	0.27	17.58	3.48	46.73	17.00
7.37	17.03	5.40	1.39	8.52	0.29	12.35	3.65	51.39	17.03
5.90	27.63	4.33	1.38	8.50	0.23	17.43	3.88	36.63	27.63

หมายเหตุ

<sup>a</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 3 kg/cm<sup>2</sup>

<sup>b</sup> การผลิตไอน้ำที่ความดัน 6kg/cm<sup>2</sup>

การวิเคราะห์ทางด้านเศรษฐศาสตร์

ค่าพลังงานที่ประหยัดได้จากการใช้เเพลิงชีวมวลแทนน้ำมันดีเซล โดยกำหนดให้การใช้  
น้ำมันดีเซลมีประสิทธิภาพ 80% ได้อัตราการใช้ น้ำมันดีเซลดังนี้

$$\begin{aligned}
 mf &= \frac{m_s(h_e - h_s)}{\eta \times \text{HHV}} \\
 &= \frac{28 \times (2754.33 - 10907)}{0.8 \times 42500} \\
 &= 2.18 \frac{\text{kg}}{\text{hr}} \\
 &= \frac{2.18 \frac{\text{kg}}{\text{hr}}}{0.84 \frac{\text{kg}}{1}} = 2.6 \frac{1}{\text{hr}}
 \end{aligned}$$

$$\text{ค่าซ่อมบำรุง } C_m = 0.05 \times 140000 = 7000$$

ค่าใช้จ่ายทางค้ำพลังงาน

$$C_e = 14 \text{ กก/ชม.} \times 0.1 \text{ บาท/กก} \times 5 \text{ ชม/งวด} \times 14 \text{ งวด/สัปดาห์} \times 48 \text{ สัปดาห์/ปี} = 4704 \text{ บาท/ปี}$$

$$\text{รายรับ (ค่าใช้จ่ายที่ลดลง) } C_c = \text{ค่าน้ำมันดีเซล} - \text{ค่าเชื้อเพลิงชีวมวล}$$

$$C_c = 89405 \text{ บาท/ปี}$$

$$\text{รายจ่าย} = \text{รายรับ}$$

$$140000 (A/P, 8\%, n) - 0.1 \times 140000 (A/F, 8\%, n) + 7000 + 4704 = 89405$$

$$i = 54.87 \text{ ปี}$$

จะได้ระยะเวลาคืนทุน 1.86 ปี

ตาราง 19 ข้อมูลดิบ การวิเคราะห์ทางด้านเศรษฐศาสตร์

เชื้อเพลิง	m(kg/hr)	i(%)	N(year)	Pay back(year)	Irr(%)
ฟางข้าว	14	8	10	1.86	54.87
ชานอ้อย	15	8	10	1.88	54.37

มหาวิทยาลัยราชภัฏมหาสารคาม  
RAJABHAT MAHASARAKHAM UNIVERSITY