

รูปที่ 15) ข้อมูลจากสถานีอุตุนิยมวิทยาจังหวัดขอนแก่น ใช้หาค่าสัมประสิทธิ์การกระจาย 10 ปี (2514-23)

บทผนวกที่ 3

สูตรสำหรับใช้ในการพิจารณาคุณสมบัติของกังหันลม

อัตราส่วนความเร็วผิวใน	$u/v = \frac{2rN}{v}$	1)	
เมื่อ	u = ความเร็วที่ปลายใบกังหัน	หน่วยเป็น	เมตร/วินาที
	r = รัศมีของกังหัน	หน่วยเป็น	เมตร
	N = จำนวนรอบของการหมุน	หน่วยเป็น	รอบ/นาที
	v = ความเร็วลม	หน่วยเป็น	เมตร/วินาที
	$H_p (wm) = \frac{2rNT}{33,000}$		
เมื่อ	$H_p(wm)$ = พลังงานที่กังหันลมผลิตได้	หน่วยเป็น	กำลังม้า
	T = แรงบิด	หน่วยเป็น	ฟุต-ปอนด์
	$= (T_2 - T_1) r_D$		
	T_1, T_2 = แรงดึงในสายพานที่ใต้	หน่วยเป็น	ปอนด์
	r_D = รัศมีของ Drum.	หน่วยเป็น	ฟุต
	$C_p = \frac{H_p(wm)}{H_p(w)}$		
เมื่อ	C_p = สัมประสิทธิ์ของพลังงาน		
	$H_p(w)$ = พลังงานลมในกระแสลมที่ 59.3%		
	$WHP = \frac{QH}{76.22}$		
เมื่อ	WHP = พลังงานในการยกน้ำ	หน่วยเป็น	กำลังม้า
	Q = อัตราการสูบน้ำ	หน่วยเป็น	ลิตร/วินาที
	H = ความแตกต่างของระดับน้ำ	หน่วยเป็น	เมตร
	$BHP = \frac{WHP}{E}$		
เมื่อ	BHP = พลังงานที่ใช้ทั้งอันในการสูบน้ำ		
	E = ประสิทธิภาพของเครื่องสูบน้ำ		
	$C_p = \frac{BHP}{H_p(w)}$		

แบบที่ 4

ตัวที่ 3

ผลการวัดค่าแรงบิดของกังหันลม

ANGLE	WIND	T ₁	T ₂	KPM	U/v	TORQUE	HP	C _p (59.3%)	REMARK CP AVG
25°	2	0	0	20.4	.54	0	-	-	
		.130	.280	10.2	.27	4.22x10 ²	6.11x10 ²	.025	.027
		.180	.350	10.0	.27	4.78x10 ²	6.93x10 ²	.029	
		.320	.580	0	0	7.32x10 ²	-	-	
	3	0	0	30.6	.53	0	-	-	
		.130	.300	24.5	.43	4.78x10 ²	16.65x10 ²	.020	.019
		.220	.430	16.5	.28	5.9 x10 ²	13.68x10 ²	.017	
	4	.620	1.200	0	0	16.32x10 ²	-	-	
		0	0	32.6	.43	0	-	-	
		.130	.280	32.4	.43	4.22x10 ²	19.55x10 ²	.010	.013
		.240	.490	26.5	.35	7.04x10 ²	26.48x10 ²	.013	
	5	.360	.720	22.4	.30	10.13x10 ²	32.23x10 ²	.017	
.980		1.800	0	0	23.08x10 ²	-	-		
5	0	0	40.8	.43	0	-	-		
	.240	.530	24.5	.26	8.16x10 ²	28.4x10 ²	.008		
	.600	1.300	14.3	.15	19.7 x10 ²	40.0x10 ²	.010	.009	
		1.020	2.200	0	0	33.21x10 ²	-	-	

31

ANGLE	WIND	T ₁	T ₂	RPM	U/V	TORQUE	HP.	CP	REMARK	CFAVG	
45°	2	0	0	36.7	.96	0	-	-			
		.130	.270	24.5	.64	3.94x10 ⁻²	13.71x10 ⁻²	.057			
		.210	.460	10.2	.27	7.04x10 ⁻²	10.19x10 ⁻²	.042		.051	
		.360	.740	0	0	10.70x10 ⁻²	-	-			
	3	0	0	57.1	1.00	0	-	-			
		.130	.320	45	.78	5.35x10 ⁻²	34.09x10 ⁻²	.042			
		.210	.570	26.5	.46	10.13x10 ⁻²	38.18x10 ⁻²	.047		.049	
		.400	.840	26.3	.46	12.39x10 ⁻²	46.62x10 ⁻²	.057			
	4	.790	1.500	0	0	19.93x10 ⁻²	-	-			
		0	0	57.1	.75	0	-	-			
		.260	.670	47.9	.61	11.94x10 ⁻²	76.87x10 ⁻²	.040			
		.600	1.400	24.5	.32	22.52x10 ⁻²	78.35x10 ⁻²	.040		.040	
	5	1.180	2.400	0	0	34.34x10 ⁻²	-	-			
		0	0	71.4	.75	0	-	-			
		.130	.410	65.3	.66	7.88x10 ⁻²	73.09x10 ⁻²	.019		.020	
		.300	.710	40.8	.43	11.54x10 ⁻²	66.88x10 ⁻²	.024			
		1.020	2.780	12.2	.13	49.53x10 ⁻²	85.83x10 ⁻²	-			
		1.300	3.100	0	0	50.66x10 ⁻²	-	-			

STAGGER ANGLE	WIND VELOCITY (M/S)	LOAD T ₁ (Kg)	SPRING T ₂ (Kg)	R.P.M	U/v	TORQUE (lb-ft)	HP (watt)	Cp	REMARK CPAFC
65°	2	0	0	61.2	1.60	0 ⁻²	- ⁻²	-	
		.240	.470	22.4	.58	6.48x10 ⁻²	20.6x10 ⁻²	.086	
		.270	.560	22.2	.58	8.16x10 ⁻²	25.96x10 ⁻²	.064	.098
		.280	.630	0	0	9.57x10 ⁻²	-	.108	
	3	0	0	77.5	1.35	0 ⁻²	- ⁻²	-	
		.240	.510	49.0	.84	7.46x10 ⁻²	51.9x10 ⁻²	.064	
		.600	1.200	44.3	.25	16.90x10 ⁻²	34.3x10 ⁻²	.042	.074
		.640	1.250	0	0	17.17x10 ⁻²	-	-	
	4	0	0	85.8	1.20	0 ⁻²	- ⁻²	-	
		.240	.490	88.8	1.18	7.18x10 ⁻²	91.52x10 ⁻²	.051	
		.600	1.200	82.7	.43	16.9 x10 ⁻²	78.42x10 ⁻²	.040	.046
		1.030	2.000	0	0	27.3x10 ⁻²	-	-	
5	0	0	106.1	1.11	0 ⁻²	- ⁻²	-		
	.250	.530	102.0	1.87	7.88x10 ⁻²	114.16x10 ⁻²	.090		
	.600	1.400	48.0	.47	22.52x10 ⁻²	143.6 x10 ⁻²	.039	.034	
	1.020	2.400	20.4	.21	38.84x10 ⁻²	112.53x10 ⁻²	.030		
	1.200	2.600	0	0	39.4 x10 ⁻²	-	-		

ANGLE	WIND	T ₁	T ₂	RPM	U ₁	TORQUE	HP	C _p	REMARK CP AVG
85°	2	0	0	57.1	1.5	0	-	-	
		130	.320	16.3	.43	5.35x10 ²	12.39x10 ²	.052	
		150	.370	12.2	.32	6.19x10 ²	10.73x10 ²	.046	.046
		170	.400	0	0	6.48x10 ²	-	-	
	3	0	0	77.5	1.35	0	-	-	
		130	.340	57.1	1.00	5.81x10 ²	47.93x10 ²	.059	
		180	.450	24.5	.43	7.40x10 ²	28.45x10 ²	.034	.039
		210	.520	14.5	.28	8.73x10 ²	20.2 x10 ²	.023	
		240	.650	16.3	0	11.54x10 ²	-	-	
	4	0	0	94.0	1.23	0	-	-	
		170	.470	65.3	.86	9.45x10 ²	78.33x10 ²	.040	
		240	.620	61.2	.80	10.70x10 ²	92.97x10 ²	.051	.642
		300	.730	40.8	.53	12.1 x10 ²	70.12x10 ²	.037	
		300	1.020	0	0	14.4x10 ²	-	-	
	5	0	0	116.3	1.20	0	-	-	
		130	.350	100.0	1.05	6.19x10 ²	87.9x10 ²	.024	
		400	1.200	20.4	.21	22.82x10 ²	65.4x10 ²	.017	.019
		600	1.440	14.3	.15	23.60x10 ²	48.02x10 ²	.013	
		750	1.660	0	0	26.17x10 ²	-	-	

-34-

ตารางที่ 4 แสดงผลกำลังลมบนแบบจำลองที่ความสูง 1, และ 3 เมตร

WIND VELOCITY (m/s)	POWER (WATTS) 100%		POWER 50%	
	$\beta = 1m$	$\beta = 3m$	$\beta = 1m$	$\beta = 3m$
2	4.016	36.145	2.381	21.434
3	13.554	121.990	8.038	72.340
4	32.129	289.160	19.057	171.472
5	67.752	564.768	37.212	334.907

ตารางที่ 5 แสดงผลการวัดค่าความดันลมของตัวโมเดล

WIND VEL. (m/s)	R.P.M	U/V	Q	BHP	CP	CP model	REMARK
			(lit/dsq)	(watt)	(59.37)	Cp prototype	
2	11	.86	-	-	-	-	1. ตัว Pump ความดันลมที่วัดได้ 100% 2. ตัว Pump ความดันลมที่วัดได้ 100%
2	10	.79	1638.7	18.60×10^2	.009	5.67	
3	15	.79	0	-	-	-	
3	14	.73	2293.4	26.00×10^2	.004	13.81	
4	23	.90	0	-	-	-	
4	21	.83	3443.0	39.00×10^2	-	16.46	
5	25	.79	0	-	-	-	
5	24	.75	3934.1	44.57×10^2	.001	15	

บทผนวก 5

ตัวอย่างการคำนวณผลจากการทดลอง

ส่วนที่ 1 ต้นแบบ

กึ่งหันลมมีค่า $r = 0.5 \text{ m}$

$r_D = 0.039 \text{ m}$

แสดงผลการคำนวณที่ Stagger Angle 45°
Wind velocity $2^m/s$
R.P.M = 24.5

$$u/v = \frac{2 \pi r N}{v}$$
$$= \frac{2 \pi (0.5) 24.5}{2 \times 60} = 64$$

จากการทดลองได้ค่า $t_1 = 0.13 \text{ kg}$

$t_2 = 0.27 \text{ kg}$

Torque, T = $(t_2 - .13) \times .039 \times 2.2 \times 3.328$
= $.0394 \text{ lb - ft}$

Hp(wm) = $\frac{2 \pi n T}{33,000}$

$$= \frac{2 \pi (24.5)(.0394)}{33,000}$$

= $1.84 \times 10^4 \text{ Hp.}$
= $.1371 \text{ watts.}$

Hp(w) = $.00502 AV^3$

$$= .00502 \frac{\pi}{4} (1^2) \times (2 \times 3.6)^3$$

= 4.016 watts

Cp = $\frac{Hp(wm)}{Hp(w)}$

$$= \frac{.1371}{2.381} = .057$$

ส่วนที่ 2 แบบเต็มรูปแบบ (Pro totype)

$r = 1.50$

แสดงผลการคำนวณที่

Stagger angle 45°

Wind Velocity 2 m/s

R.P.M = 10

$U/V = \frac{2 \pi r N}{V}$

$= \frac{2 \pi \times 1.5 \times 10}{2 \times 60}$

$= .7854$

คิดที่ประสิทธิภาพเครื่องสูบน้ำ = 100%

ไม่คิดความเสียหายเนื่องจากก้านสูบ

$WHP = \frac{QH}{76.22}$

$= \frac{1}{76.22} \times \frac{1638.7 \times 1}{60 \times 60 \times 24}$

$= 2.5 \times 10^{-4} \text{ Hp}$

$= 0.186 \text{ watts}$

$C_p = \frac{WHP}{Hp(w)}$

Wind velocity 2 m/s Air Stream 7.068 m^2

$Hp(w) = 21.434 \text{ watt}$

$C_p = \frac{0.186}{21.434}$

$= .009$

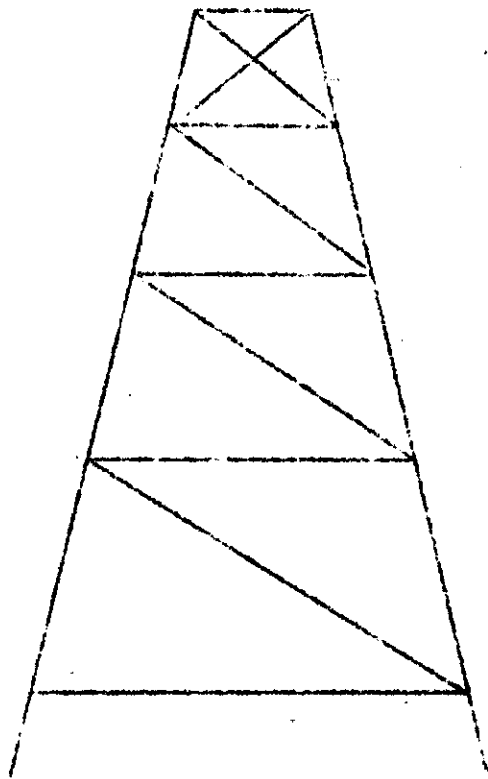
Ratio $\frac{C_p \text{ model}}{C_p \text{ prototype}} = \frac{.051}{.009} = 5.77$

โครงรองรับกังหันลม (tower)

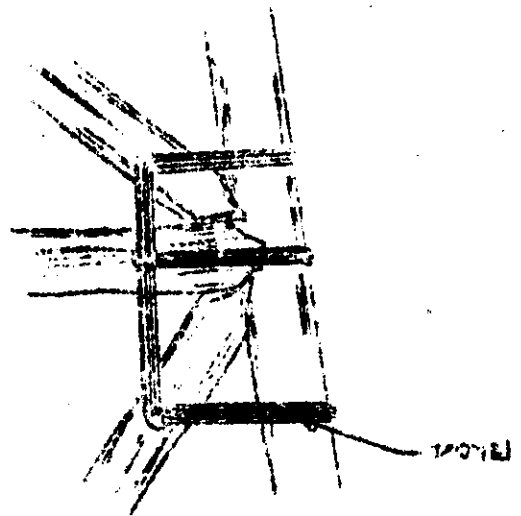
ในการสร้างกังหันลมนั้น สิ่งหนึ่งที่ของลงทุนมากก็คือ โครงรองรับกังหันลม ในการวิจัยนี้ผู้ที่จะเลือกการลงทุนโดยเลือกใช้วัสดุในท้องถิ่นให้มากที่สุด จึงเลือกใช้ไม้ไผ่ มาทำเป็นโครงสร้างของกังหันที่มีการก่อสร้างอย่างง่าย ๆ เหมาะสำหรับในชนบทอย่าง แท้จริง ในการก่อสร้างค้ำนี้ถึงสิ่งต่อไปนี้คือ ความแข็งแรง(Strength) ความทนทาน (Durability) และการประหยัด

การออกแบบโครงรองรับกังหันลม

โครงร่างจะต้องสามารถรับแรงเนื่องจากน้ำหนักของตัวกังหันลม (ในแนวตั้ง) และแรงปะทะของลม (ในแนวขนาน) โครงสร้างหลวมเพียง โดยไม่เกิดการเสียรูป(Deformation) ในการออกแบบใช้หลักการของโครงขั้วหมุนแบบวิเตาระห์ให้โครงสร้างสถิตยศาสตร์ (Determinate Truss) ส่วนรับจากงานวิจัยมีลักษณะดังรูป ก, ข,



ก. ลักษณะของโครงรองรับ

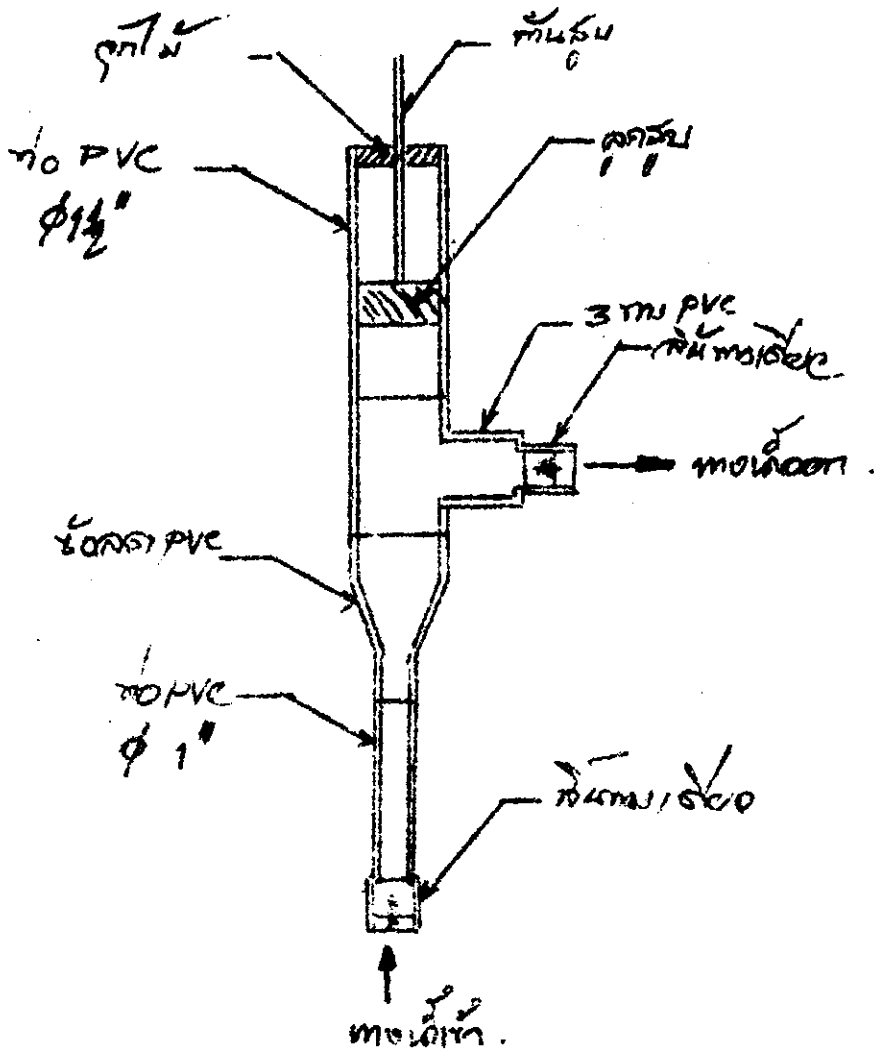


ข. ภาพตัดขวางของ

เครื่องสูบน้ำ (Pump)

เนื่องจากเครื่องสูบน้ำแบบลูกสูบที่ราคาแพงมีราคาสูง ดังนั้น การสร้างเครื่องสูบน้ำอย่างง่ายและมีประสิทธิภาพก็จึงเหมาะแก่การส่งเสริมการใช้ควบคู่กับกังหันลมการวิจัยนี้สร้างเครื่องสูบน้ำอย่างง่ายขึ้นโดยใช้ท่อ พี.วี.ซี.

ในที่นี้ออกแบบเครื่องสูบน้ำชนิดลูกสูบ (Piston Pump) ซึ่งทำงานโดยระบบสูญญากาศมีลิ้นทางเดียว (Check Valve) เป็นตัวบังคับทิศทางการไหลในการออกแบบเครื่องสูบน้ำที่ใช้กับกังหันลมนี้จะต้องคำนึงถึงแรงดูดของกังหันลมเป็นสำคัญ การออกแบบเป็นเครื่องสูบน้ำขนาดเล็กทำให้กังหันลมทำงานได้ตลอดเวลาแม้ว่าความเร็วลมจะต่ำ



บทผนวกที่ 8

การใช้น้ำ

WATER CONSUMPTION

TABLE 6

	GALLONS PER HEAD PER DAY
Cows in Milk	15
Bullocks and Dry Cows	10
Horses	6-10
Pigs	3
Sheep	1 ½
Goats	1
Poultry	$\frac{1}{20} - \frac{1}{8}$
Domestic:	
a) Unsewered	12-15
b) Sewered	20-30