

ผลของการทดลอง(Results)

DATA OF RESULTS

Body	Cone	γ _{Sd}	γ _{Sf}	γ _P	γ _A	Sp.Gr.	Sc ₂ kg/cm. ²	St kg/cm. ²	Sb kg/cm. ²	Er	T _g ^d	E _g ^d kg/min	Remark
S5K	6a	2.72	8.77	10.47	7.37	2.17	320.00	77.80	-	-	-	-	Wet
		0.21	11.53	1.09	0.76	2.35	-	-	-	20.48	0.34	11.82	Dry
	8	2.57	12.02	2.49	1.11	2.24	1,122.50	109.00	-	-	-	-	Wet
		0.16	10.66	2.26	1.52	2.24	-	-	-	15.05	0.18	12.76	Dry
	9	2.31	8.17	0.66	0.31	2.18	902.50	104.00	-	-	-	-	Wet
		0.47	12.38	2.13	0.98	2.32	-	-	-	11.26	0.13	11.15	Dry
S10K	6a	4.04	9.63	4.40	6.50	2.21	334.00	100.70	-	-	-	-	Wet
		0.41	9.96	1.12	0.47	2.36	-	-	-	14.59	0.63	8.50	Dry
	8	2.37	10.81	2.99	1.33	2.24	924.00	80.20	-	-	-	-	Wet
		0.53	10.65	6.04	3.54	2.14	-	-	-	14.75	0.34	9.23	Dry
	9	1.97	7.90	2.46	0.72	2.22	961.50	116.20	-	-	-	-	Wet
		0.16	9.89	7.36	3.27	2.31	-	-	-	9.40	0.32	12.68	Dry
S15K	6a	3.22	9.93	14.04	6.62	2.16	164.00	91.00	-	-	-	-	Wet
		0.29	11.20	1.13	0.48	2.32	-	-	-	13.54	0.29	12.46	Dry
	8	2.90	9.23	3.02	1.32	2.27	1,429.50	81.25	-	-	-	-	Wet
		0.00	13.65	5.09	2.30	2.26	-	-	-	10.11	0.30	13.50	Dry
	9	3.76	7.34	0.66	0.30	2.22	1,340.00	140.09	-	-	-	-	Wet
		0.69	8.88	2.56	1.12	2.22	-	-	-	16.36	0.24	15.96	Dry

DATA OF RESULTS

Body	Cone	Wd	Sf	Ap	A	Sp.Gr.	Sc kg/cm. ²	St. kg/cm. ²	St kg/cm. ²	Er	T _g g	E _d kg/mm.	Remark
S5BA	6a	3.38	11.01	13.05	6.70	2.17	479.00	73.13	-	-	-	-	Wet
		0.62	10.36	1.04	0.49	2.22	-	-	-	11.62	0.38	13.34	Dry
	8	4.65	9.65	3.09	1.56	2.21	752.50	110.50	-	-	-	-	Wet
		0.49	6.46	10.96	5.22	2.25	-	-	-	12.05	0.26	14.52	Dry
	9	1.72	8.30	0.58	0.26	2.22	771.50	52.10	-	-	-	-	Wet
		0.62	9.04	2.13	0.97	2.25	-	-	-	16.67	0.14	16.60	Dry
S10BA	6a	2.73	9.65	16.28	7.64	2.18	472.00	55.05	-	-	-	-	Wet
		0.38	10.13	1.30	0.56	2.33	-	-	-	12.71	0.31	11.23	Dry
	8	4.68	9.11	3.00	4.78	2.24	969.50	42.95	-	-	-	-	Wet
		0.56	8.78	2.28	2.88	2.65	-	-	-	10.90	0.24	13.51	Dry
	9	2.85	7.99	3.74	4.84	1.99	346.00	69.60	-	-	-	-	Wet
		0.90	8.17	7.67	0.88	2.27	-	-	-	12.69	0.20	13.92	Dry
S15BA	6a	2.38	9.05	15.27	6.98	2.06	379.00	112.33	-	-	-	-	Wet
		0.62	8.57	2.39	1.07	2.20	-	-	-	56.56	0.38	6.43	Dry
	8	3.95	12.12	4.29	1.93	2.19	745.00	85.90	-	-	-	-	Wet
		1.09	9.08	15.69	8.48	2.01	-	-	-	9.13	0.24	7.37	Dry
	9	2.84	7.76	4.30	1.08	1.84	179.00	54.50	-	-	-	-	Wet
		1.15	8.15	3.08	1.78	2.02	-	-	-	11.02	0.33	3.33	Dry

DATA OF RESULTS

Body	Cone	X _{Sd}	X _{Sf}	X _P	X _A	Sp.Gr.	Sc Kg/cm. ²	St Kg/cm. ²	Sb Kg/cm. ²	E _r	T d	S _d Kg/mm.	Remark
S5FL	6a	2.46	12.13	4.88	1.27	2.26	616.00	88.35	-	-	-	-	Wet
		7.67	12.76	0.60	0.13	2.38	-	-	-	10.43	0.46	18.88	Dry
	8	2.89	17.25	1.56	0.70	2.26	1,264.00	68.85	-	-	-	-	Wet
		0.08	11.12	11.86	7.76	2.25	-	-	-	13.50	0.23	13.30	Dry
	9	2.44	6.51	0.87	0.30	2.20	1,437.00	93.60	-	-	-	-	Wet
		1.39	10.02	1.24	0.58	2.16	-	-	-	13.49	0.20	14.95	Dry
S10FL	6a	2.15	11.50	1.85	0.98	2.20	274.00	107.60	-	-	-	-	Wet
		0.37	11.69	2.81	0.35	2.32	-	-	-	14.02	0.46	6.67	Dry
	8	4.47	11.23	2.17	0.90	2.24	1,150.00	83.85	-	-	-	-	Wet
		2.79	9.15	6.96	3.86	2.33	-	-	-	10.29	0.25	16.45	Dry
	9	3.62	8.22	1.62	0.71	2.19	1,404.00	95.70	-	-	-	-	Wet
		0.93	10.59	1.63	0.76	2.27	-	-	-	9.81	0.13	15.80	Dry
S15FL	6a	1.22	12.04	2.76	1.23	2.20	312.00	98.45	-	-	-	-	Wet
		0.92	10.19	0.72	0.19	2.33	-	-	-	14.90	0.35	13.79	Dry
	8	3.69	8.78	3.25	0.74	2.24	1,392.00	122.50	-	-	-	-	Wet
		0.84	9.81	0.44	0.59	2.26	-	-	-	10.75	0.28	14.14	Dry
	9	2.77	6.82	1.50	0.85	2.23	904.00	58.40	-	-	-	-	Wet
		0.90	9.73	0.53	0.24	2.27	-	-	-	9.94	0.13	15.90	Dry

DATA OF RESULTS

Body	Cone	%Sd	%Sf	%P	%A	Sp. Gr.	Sc kg/cm. ²	St kg/cm. ²	Sb kg/cm. ²	Er	T d E	L _g kg/mm.	Remark
S5FP	6a	1.10	13.22	2.21	3.46	2.09	412.00	52.15	-	-	-	-	Wet
		0.43	11.38	2.33	0.61	0.26	-	-	-	36.54	0.34	12.05	Dry
	8	3.41	9.46	1.06	0.26	2.25	841.00	-	-	-	-	-	Wet
		0.68	4.66	25.20	12.81	2.26	-	-	-	12.42	0.33	14.69	Dry
	9	1.76	7.74	1.75	0.89	2.21	862.50	64.80	-	-	-	-	Wet
		0.78	10.33	0.89	0.38	2.30	-	-	-	9.17	0.21	16.30	Dry
S10FP	6a	2.33	11.96	1.01	0.79	2.27	871.00	113.00	-	-	-	-	Wet
		0.71	10.58	0.30	0.14	2.36	-	-	-	14.81	0.32	12.35	Dry
	8	3.91	15.51	1.07	1.47	2.26	880.00	91.85	-	-	-	-	Wet
		0.62	13.03	0.74	0.32	2.29	-	-	-	10.66	0.26	14.90	Dry
	9	1.76	7.53	0.46	0.22	2.22	1,181.50	121.20	-	-	-	-	Wet
		1.00	10.33	0.28	0.12	2.22	-	-	-	5.78	0.46	16.72	Dry
S15FP	6a	3.05	13.34	5.38	2.70	2.16	432.00	96.20	-	-	-	-	Wet
		1.04	12.86	2.69	5.51	2.40	-	-	-	14.33	0.26	13.87	Dry
	8	6.30	9.54	2.13	0.45	2.25	769.00	123.50	-	-	-	-	Wet
		0.16	8.84	10.27	4.68	2.27	-	-	-	12.61	0.21	16.61	Dry
	9	2.22	9.22	1.87	0.82	2.19	1,337.50	107.01	-	-	-	-	Wet
		0.78	10.27	0.80	0.14	2.12	-	-	-	17.68	0.15	15.50	Dry

DATA OF RESULTS

Body	Cone	%Sd	%Sf	%P	%A	Sp.Gr.	Sc kg/cm. ²	St kg/cm. ²	Sb kg/cm. ²	Er	T d g	E d kg/mm.	Remark
S5MC	6a	7.19	16.31	7.54	3.54	2.14	297.00	42.70	-	-	-	-	Wet
		1.04	14.52	1.39	0.76	2.29	-	-	-	18.26	0.24	9.15	Dry
	8	4.19	12.16	1.46	1.48	2.25	1,013.00	60.45	-	-	-	-	Wet
		0.89	10.91	8.85	4.97	2.29	-	-	-	10.42	0.30	16.86	Dry
	9	2.38	8.63	2.60	1.16	2.17	1,216.00	65.90	-	-	-	-	Wet
		0.08	11.82	1.01	0.46	2.19	-	-	-	18.93	0.24	21.00	Dry
S10MC	6a	2.82	9.97	3.67	1.72	1.88	295.00	51.60	-	-	-	-	Wet
		0.30	10.67	0.50	0.33	2.30	-	-	-	13.16	0.39	10.04	Dry
	8	3.66	11.98	7.73	2.03	3.76	936.50	68.55	-	-	-	-	Wet
		0.93	14.26	2.18	0.90	2.35	-	-	-	9.15	0.24	13.83	Dry
	9	2.64	11.81	2.01	1.46	2.19	1,300.00	88.20	-	-	-	-	Wet
		1.04	10.92	1.87	0.67	2.20	-	-	-	13.16	0.17	18.30	Dry
S15MC	6a	1.94	8.54	26.07	10.62	2.08	345.00	62.85	-	-	-	-	Wet
		0.92	10.59	0.14	0.06	2.38	-	-	-	12.54	0.28	8.18	Dry
	8	4.81	11.03	3.41	1.48	2.25	725.00	103.00	-	-	-	-	Wet
		0.28	14.00	7.19	3.63	2.25	-	-	-	10.45	0.28	18.25	Dry
	9	2.17	9.57	1.58	0.70	2.06	655.00	overfired	-	-	-	-	Wet
		0.08	15.50	2.75	2.29	2.15	-	-	-	13.56	0.69	20.90	Dry

DATA OF RESULTS

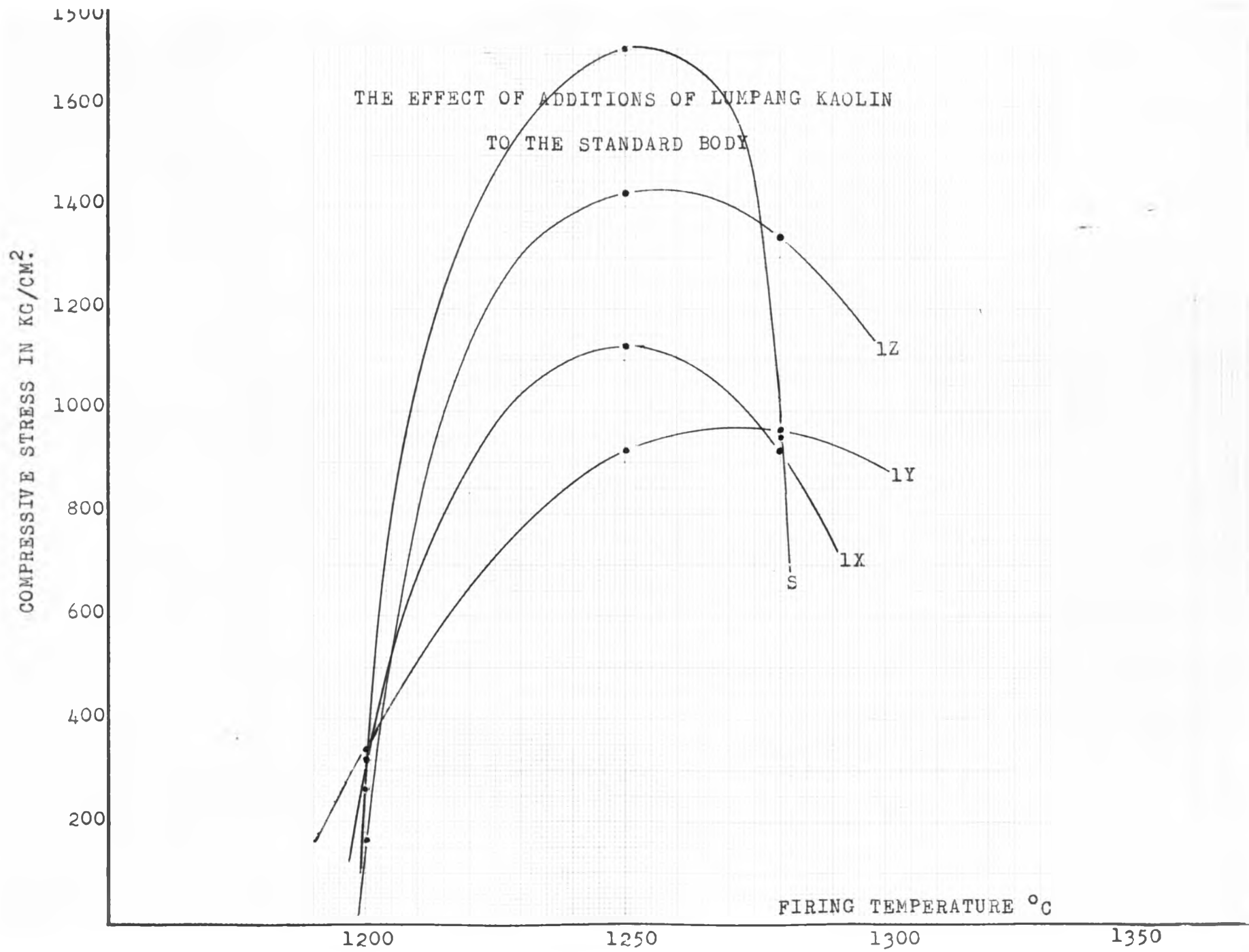
Body	Cone	%Sd	%Sf	%P	%A	Sp.Gr.	Sc Kg/cm.	St Kg/cm.	Sb Kg/cm.	Er	T d g	E d Kg/mm.	Remark	
S	6a	4.93	12.90	1.20	0.57	2.11	256.00	116.15	-	-	-	-	Wet	
		3.77	11.80	0.27	0.08	2.33	-	-	-	10.26	0.24	11.93	Dry	
	8	4.65	11.70	2.98	1.09	2.26	1,711.00	108.00	-	-	-	-	Wet	
		0.62	11.80	5.37	2.10	2.32	-	-	-	10.23	0.15	16.05	Dry	
	9	2.84	7.06	2.13	1.18	2.14	955.00	112.50	-	-	-	-	Wet	
		0.15	13.29	0.52	0.23	2.27	-	-	-	10.69	0.04	15.35	Dry	
A	6a	1.86	4.87	4.54	2.21	2.19	326.00	158.50	-	-	-	-	Wet	
		3.73	10.28	2.65	1.12	2.35	-	-	-	24.54	0.28	11.50	Dry	
	8	3.56	8.90	0.98	0.54	2.29	828.50	100.00	-	-	-	-	Wet	
		0.56	12.48	0.44	0.36	2.34	-	-	-	9.60	0.22	9.77	Dry	
	9	0.40	11.31	2.64	1.62	2.09	1,005.00	98.50	-	-	-	-	Wet	
		1.24	11.51	1.17	0.63	2.00	-	-	-	10.18	0.05	14.80	Dry	
B	6a	3.72	14.00	6.21	3.48	2.20	434.00	48.75	-	-	-	-	Wet	
		4.60	10.90	1.48	0.62	2.28	-	-	-	6.96	0.12	15.97	Dry	
	8	4.29	12.52	0.73	1.19	2.33	1,312.50	-	-	-	-	-	Wet	
		0.94	9.89	0.16	0.07	2.37	-	-	-	11.34	0.18	9.00	Dry	
	9	6.40	12.40	6.40	4.15	2.09	deform	89.10	-	-	-	-	-	Wet
		0.94	10.04	8.05	3.86	2.37	-	-	-	13.52	0.35	13.40	Dry	

DATA OF RESULTS

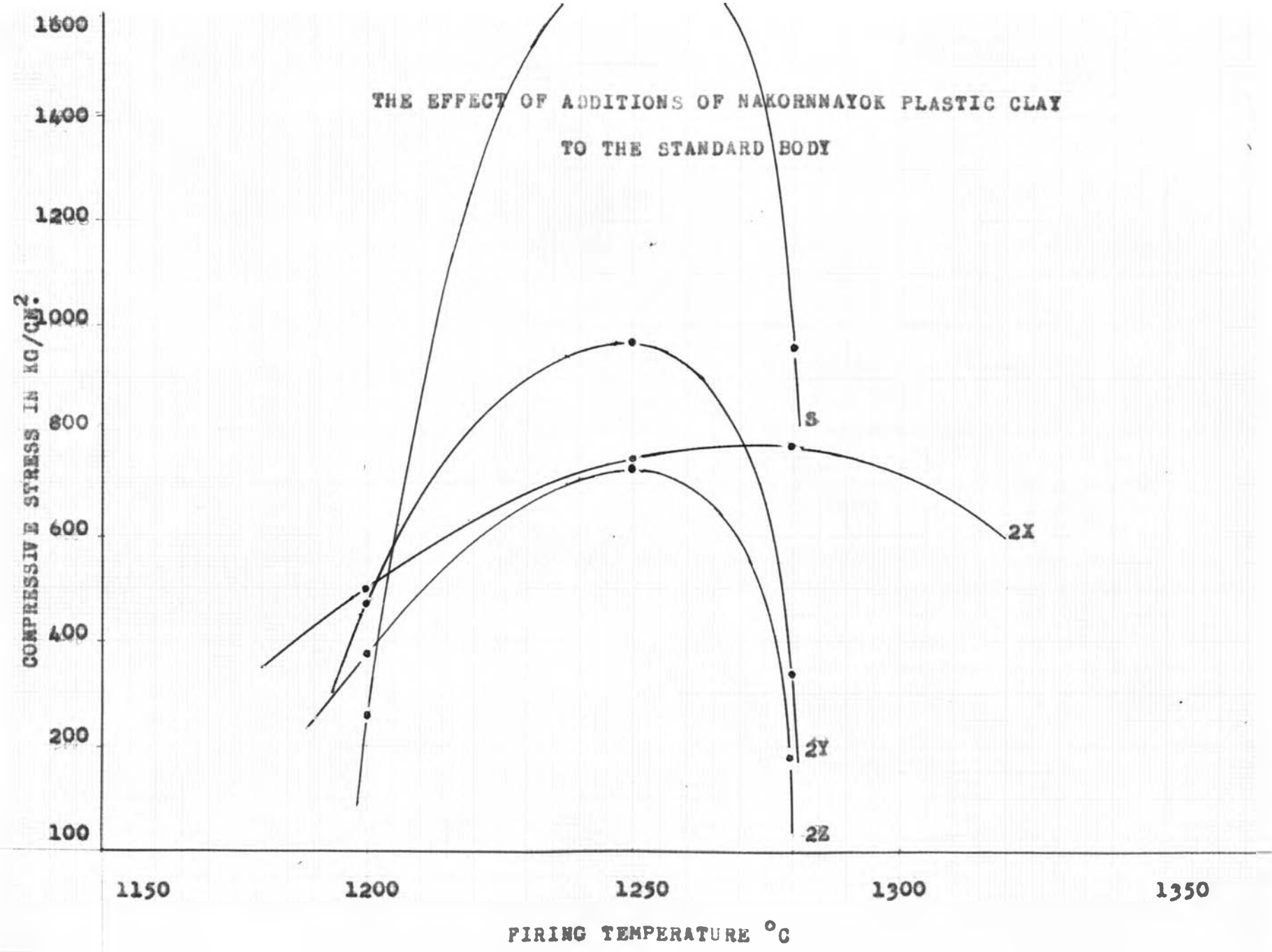
Body	Cone	%Sd	%Sf	%P	%A	Sp.Gr.	Sc kg/cm. ²	St kg/cm. ²	St kg/cm. ²	Er	T d g	D d kg/mm	Remark	
C	6a	6.15	10.51	6.44	3.07	2.13	214.00	95.97	-	-	-	-	Wet	
		2.10	7.35	1.77	0.75	2.34	-	-	-	15.20	0.16	9.89	Dry	
	8	2.91	14.76	1.40	0.60	2.29	264.00	89.00	-	-	-	-	Wet	
		0.72	9.08	4.28	1.82	2.30	-	-	-	10.09	0.20	11.56	Dry	
	9	3.72	8.70	0.53	2.93	1.86	deform	85.50	-	-	-	-	-	Wet
		0.79	10.35	1.81	0.88	2.07	-	-	-	23.45	0.64	7.78	Dry	
D	6a	4.41	10.92	1.44	0.63	2.09	372.00	117.78	-	-	-	-	Wet	
		3.77	10.90	0.14	0.06	2.39	-	-	-	8.95	0.23	11.80	Dry	
	8	4.14	10.42	0.73	0.40	2.19	1,570.00	-	-	-	-	-	Wet	
		1.09	11.25	0.24	0.11	2.10	-	-	-	9.35	0.21	14.00	Dry	
	9	2.19	5.66	0.85	0.43	2.07	deform	-	-	-	-	-	-	Wet
		0.31	6.95	0.78	0.23	2.26	-	-	-	7.20	0.15	16.20	Dry	
E	6a	2.90	11.05	0.84	0.38	2.17	368.00	70.43	-	-	-	-	Wet	
		1.89	7.17	19.05	4.47	2.38	-	-	-	13.46	0.17	9.44	Dry	
	8	2.52	10.52	5.45	3.64	1.94	314.50	49.00	-	-	-	-	Wet	
		2.17	10.91	6.29	2.68	2.36	-	-	-	8.67	0.15	8.45	Dry	
	9	2.94	3.87	1.16	0.72	1.95	deform	117.20	-	-	-	-	-	Wet
		0.42	11.57	2.97	1.35	2.35	-	-	-	13.47	0.38	18.40	Dry	

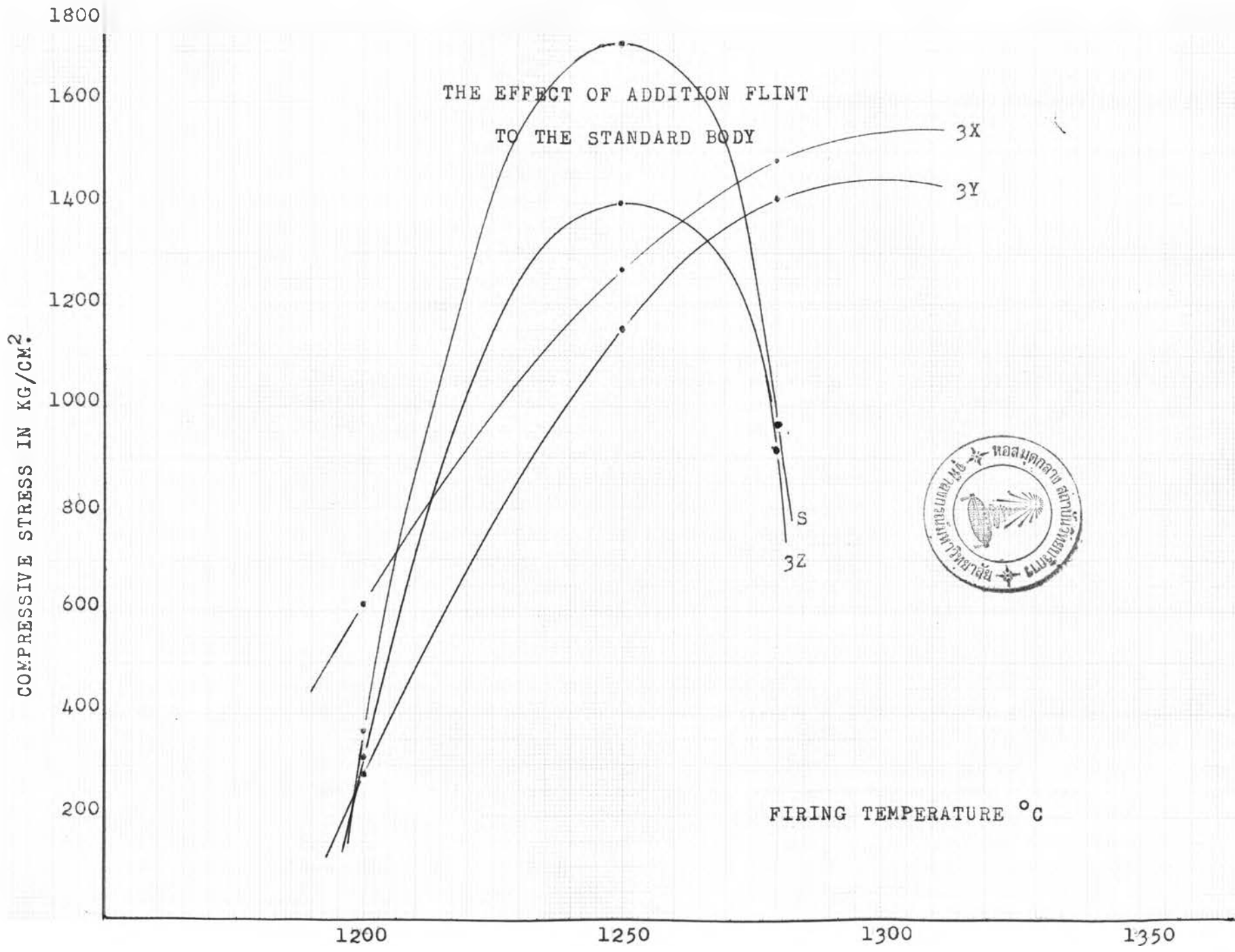
TABLE OF BODIES 'SELECTION

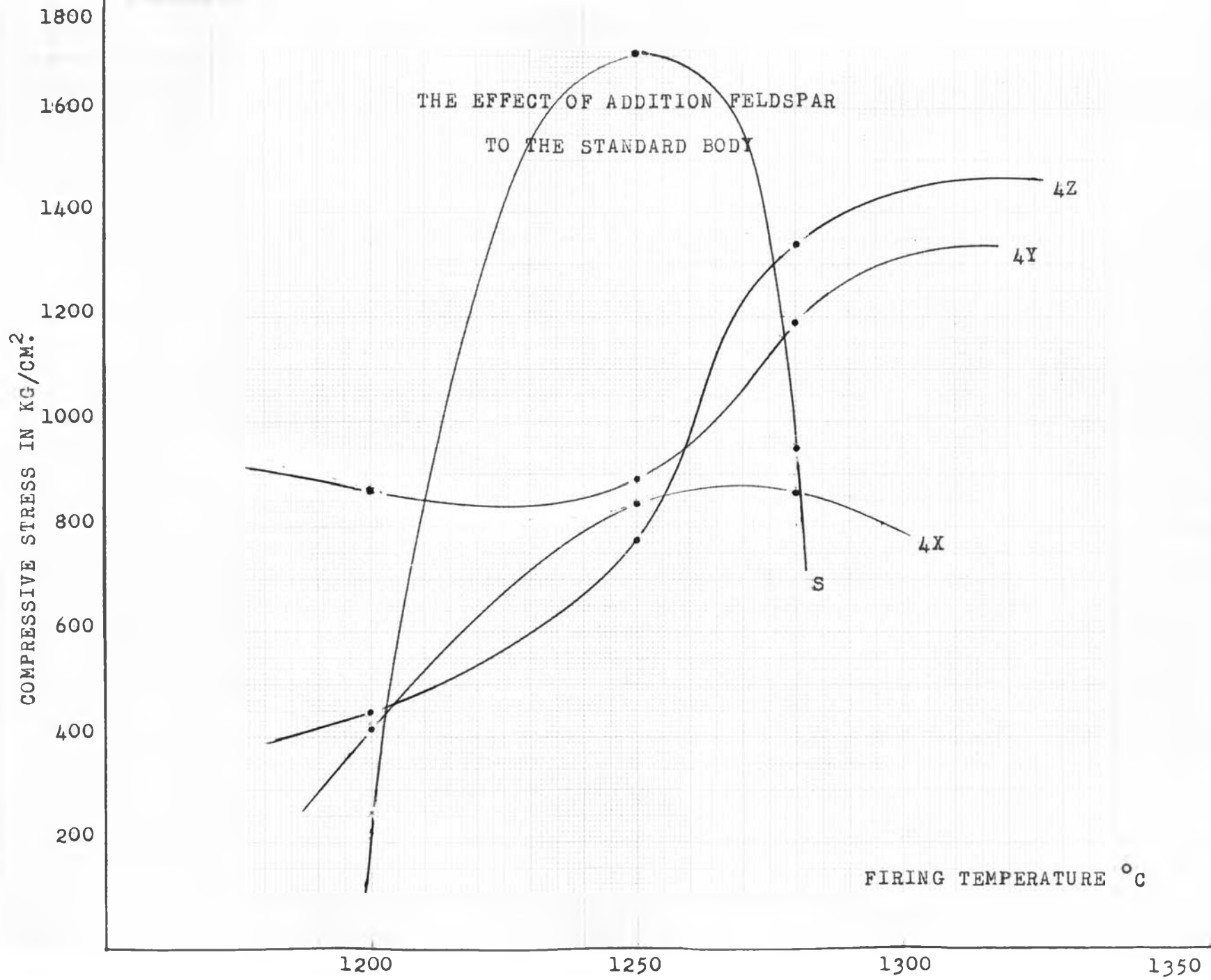
Body	Cone	%Sf Score	%P Score	Sc Score	St Score	T _g d Score	E _d Score	Total Score	Grade 1	Mec.& Ele. Drop Score	Grade 2
S5K	8,9,8,8	9	13	11	10	16	8	67	10	45	-
S10K	9,9,9,9	14	9	8	14	1	5	51	14	28	
S15K	9,9,8,9	12	3	19	20	7	14	75	12	60	3
S5BA	9,9,9,8	19	7	6	11	10	17	70	8	43	
S10BA	6a,9,8,9	21	8	9	3	12	11	64	15	34	
S15BA	8,8,8,6	20	1	5	12	4	1	43	20	22	
S5FL	8,9,9,9	3	12	20	6	5	7	53	13	38	
S10FL	8,9,9,6a	10	15	18	9	8	15	75	3	50	
S15FL	8,8,8,8	15	19	17	18	13	9	91	1	57	5
S5FP	6a,9,9,9	16	5	7	1	6	10	45	19	24	
S10FP	9,9,9,8	6	21	12	17	14	16	86	7	59	4
S15FP	6a,9,9,8	8	11	16	19	18	19	91	6	72	1
S5MC	9,9,9,9	1	10	13	2	11	20	57	16	41	
S10MC	9,9,8,9	4	14	15	4	9	18	64	11	42	
S15MC	9,8,8,8	5	2	4	8	2	21	42	21	35	
S	9,8,6a,8	7	17	21	13	21	12	91	2	67	2
A	9,9,9,9	14	18	10	21	20	3	86	4	54	
B	9,8,9,9	2	6	14	5	17	2	46	18	38	
C	6a,6a,6a,8	11	16	1	7	3	4	42	17	15	
D	9,8,6a,8	17	20	3	16	19	6	81	5	44	
E	9,8,6a,9	18	4	2	15	15	13	67	9	45	

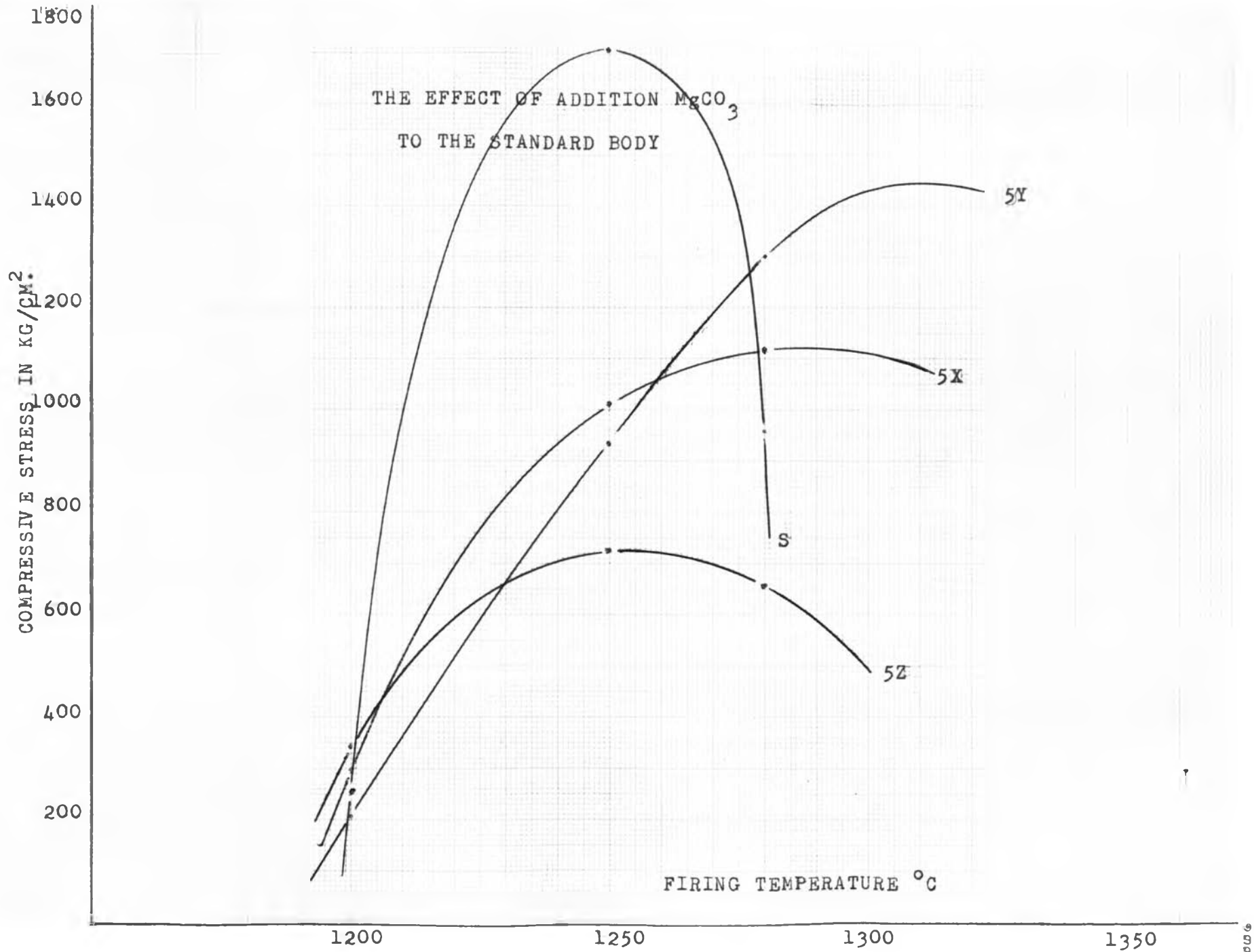


THE EFFECT OF ADDITIONS OF NAKORNNAVOK PLASTIC CLAY
TO THE STANDARD BODY



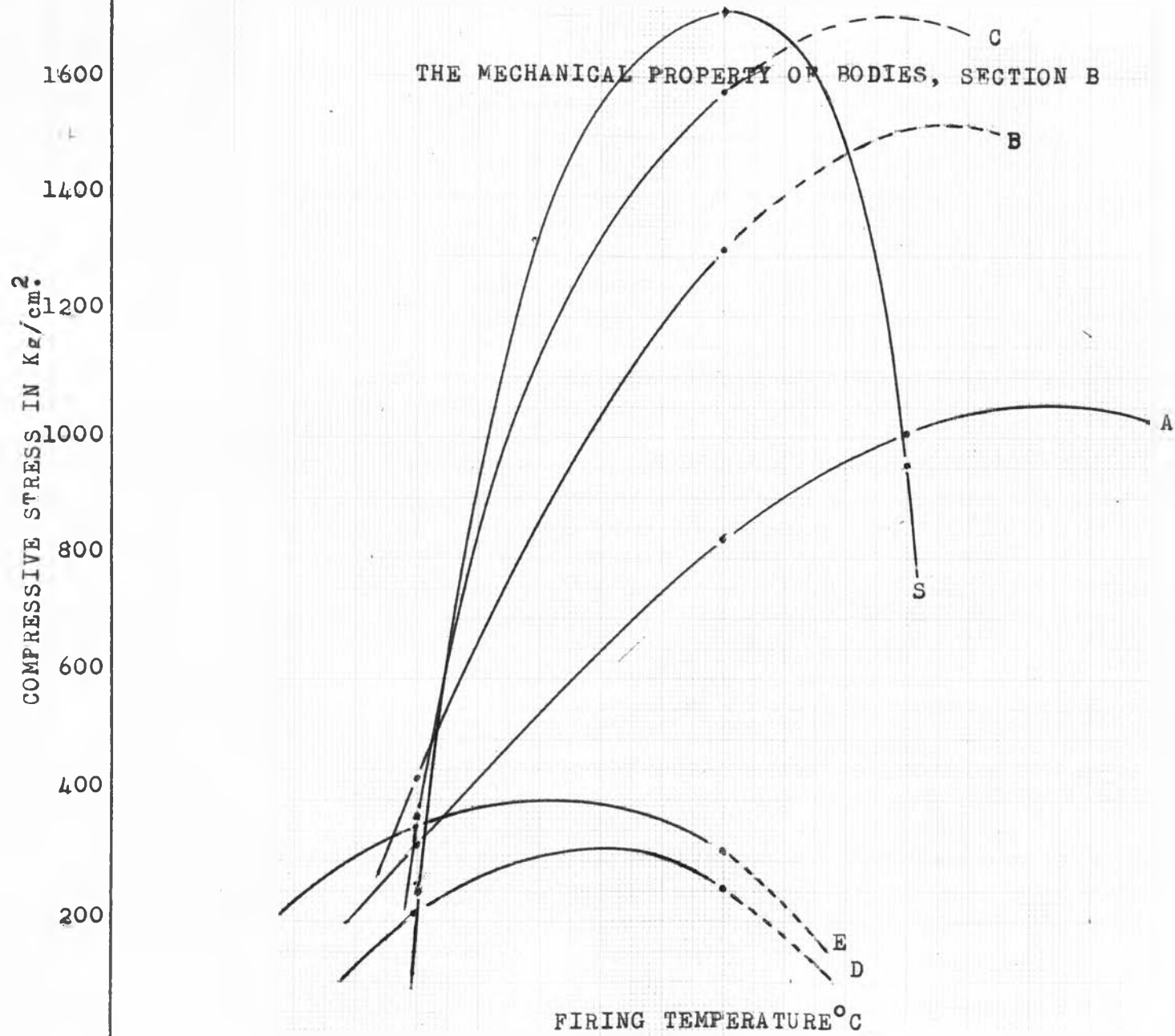






COMPRESSIVE STRESS IN KF/cm^2

THE MECHANICAL PROPERTY OF BODIES, SECTION B



FIRING TEMPERATURE $^{\circ}C$

THE EFFECT OF ADDITION LUMPANG KAOLIN

TO THE STANDARD BODY

DIELECTRIC STRENGTH in KV/mm.

40
30
25
20
15
10
5

1200

1250

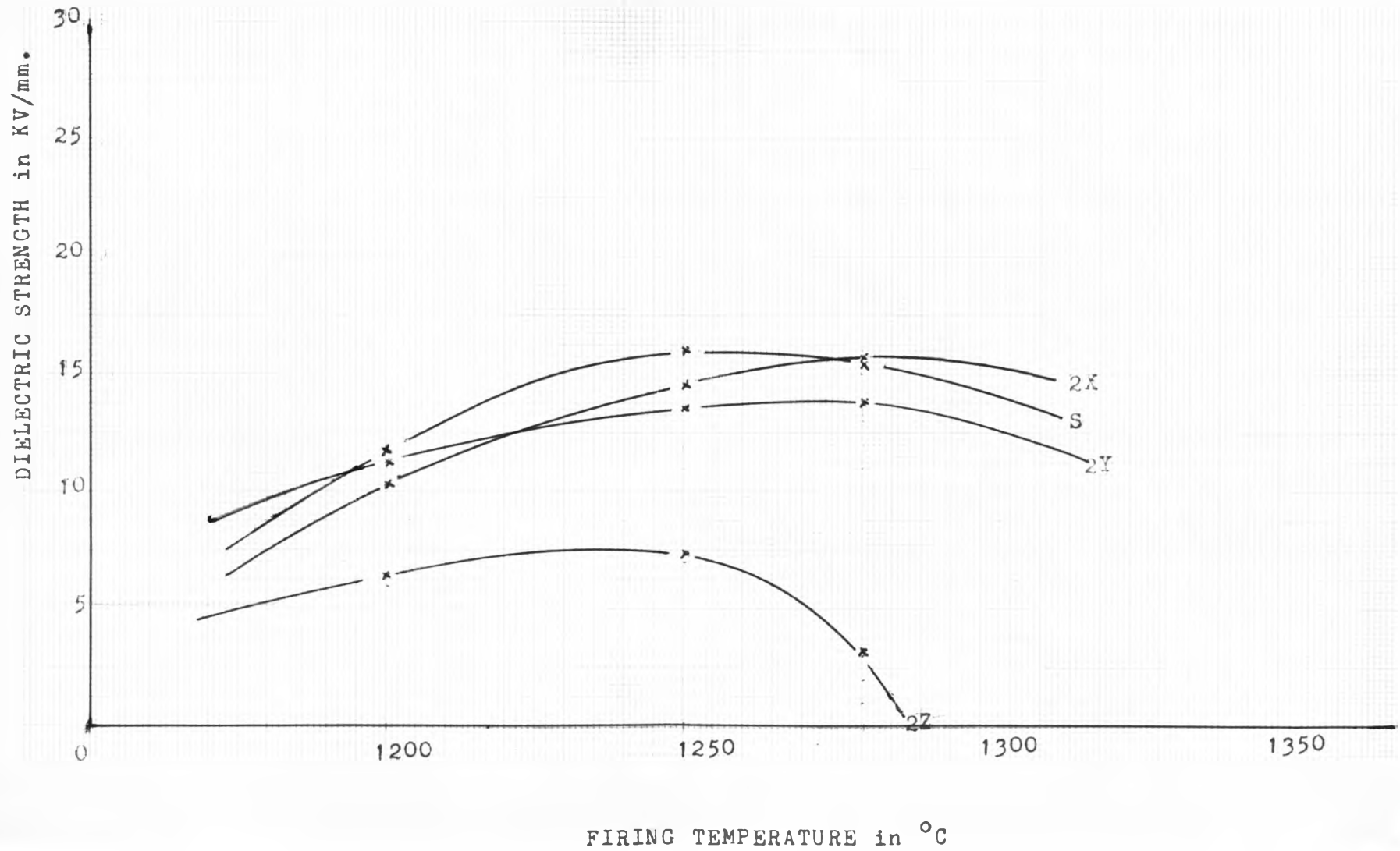
1300

1350

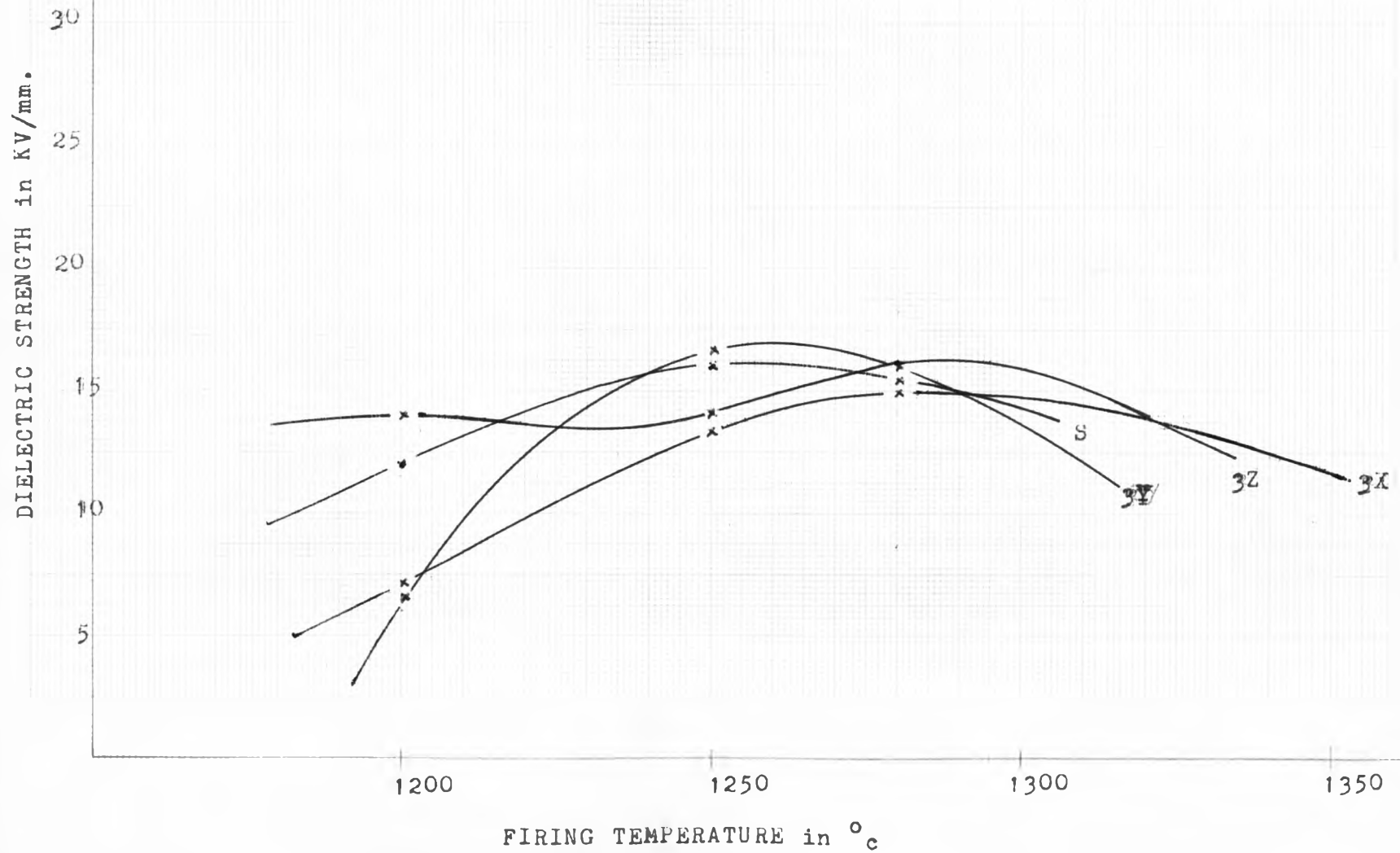
FIRING TEMPERATURE °C

1Z
S
1Y
1x

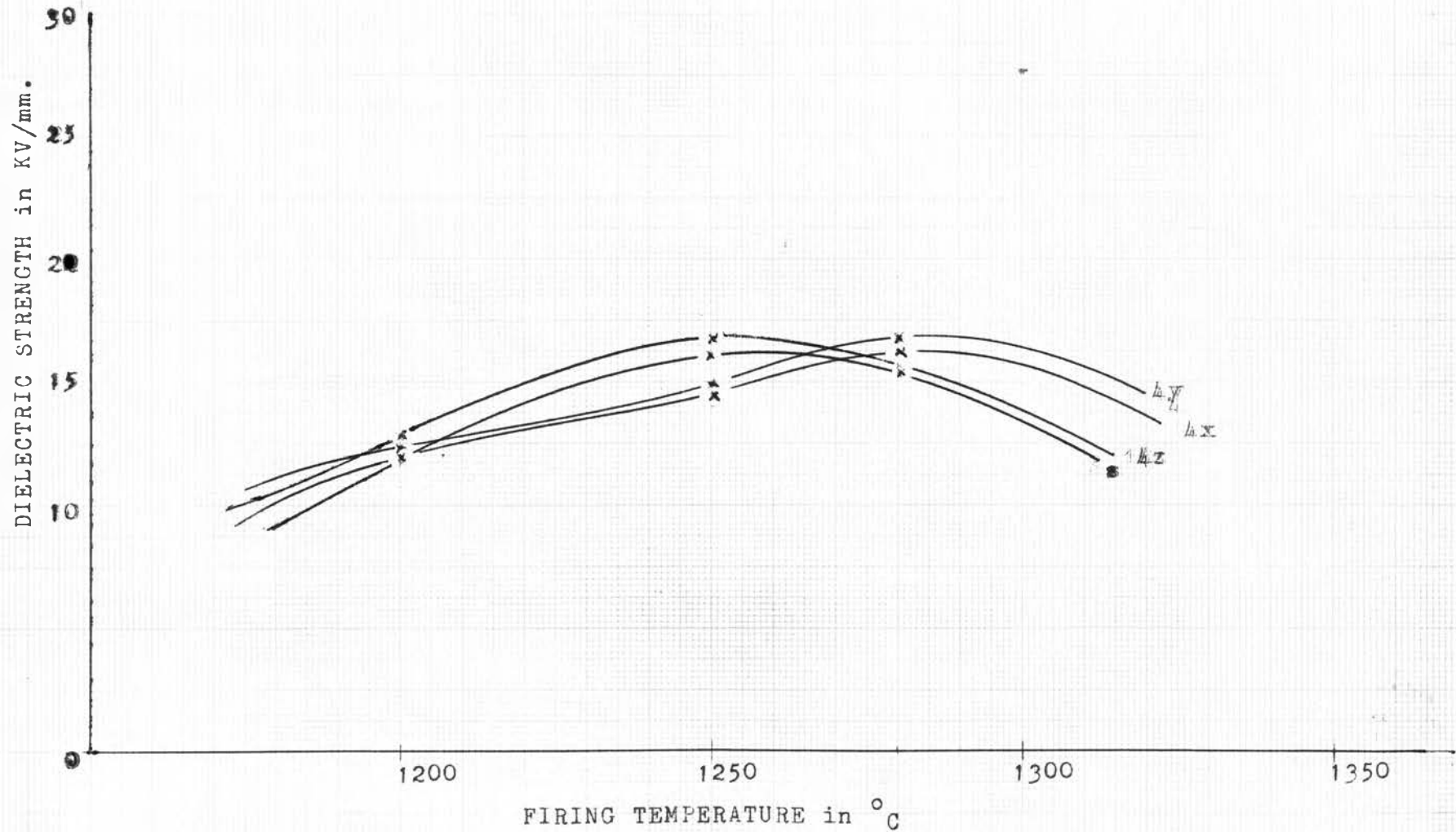
THE EFFECT OF ADDITION NAKORNNAYOK PLASTIC CLAY
TO THE STANDARD BODY



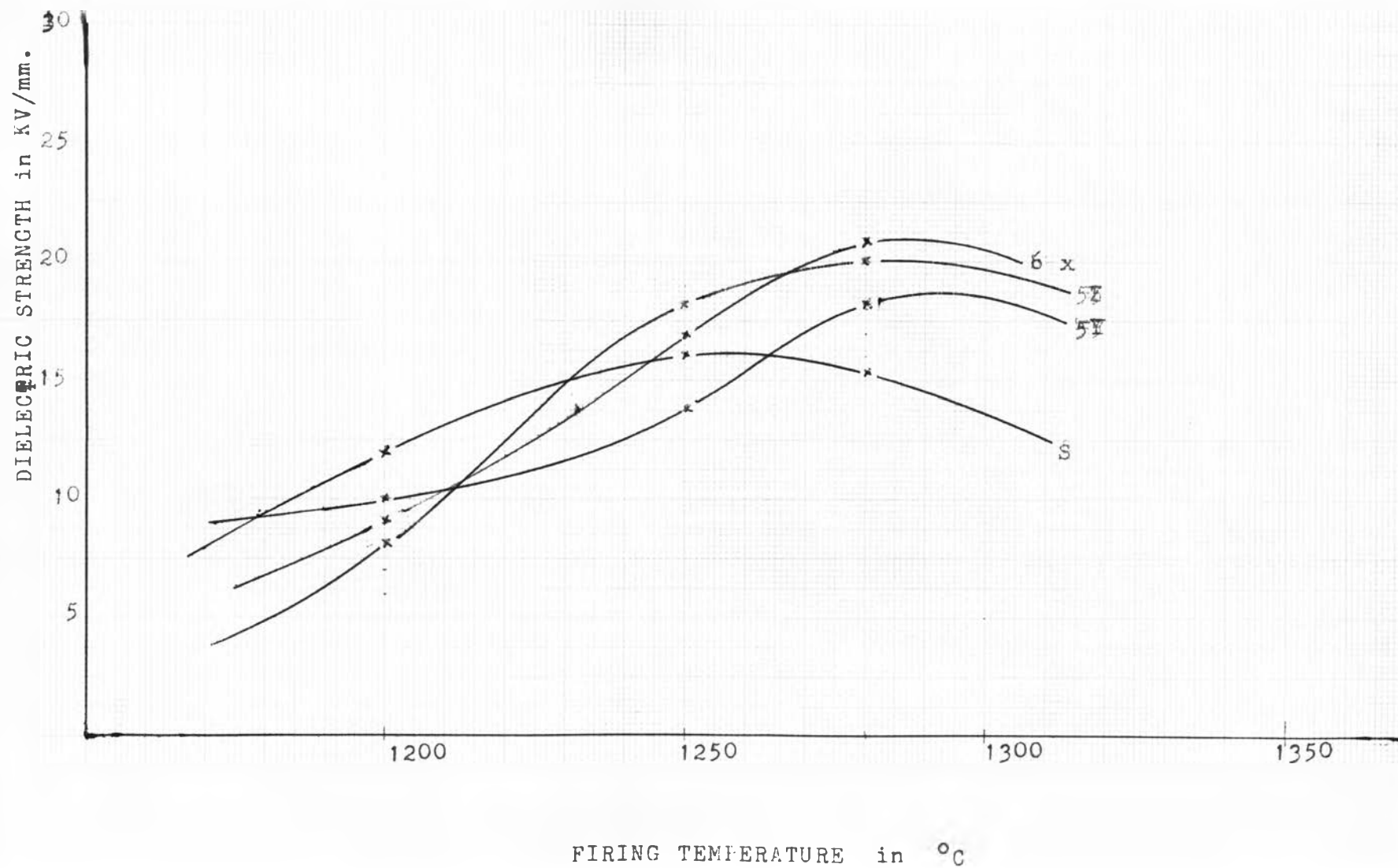
THE EFFECT OF ADDITION FLINT
TO THE STANDARD BODY



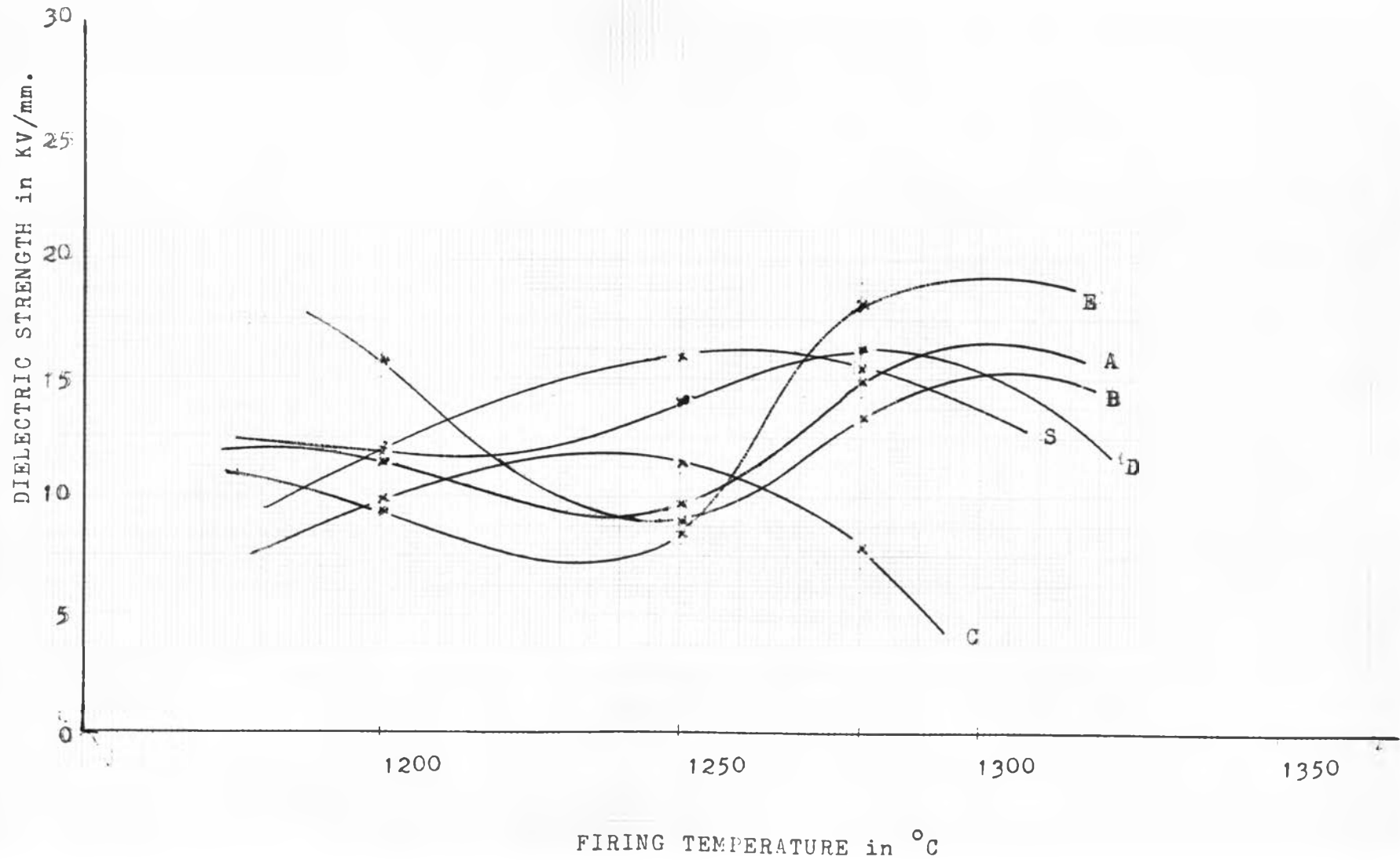
THE EFFECT OF ADDITION FELDSPAR
TO THE STANDARD BODY

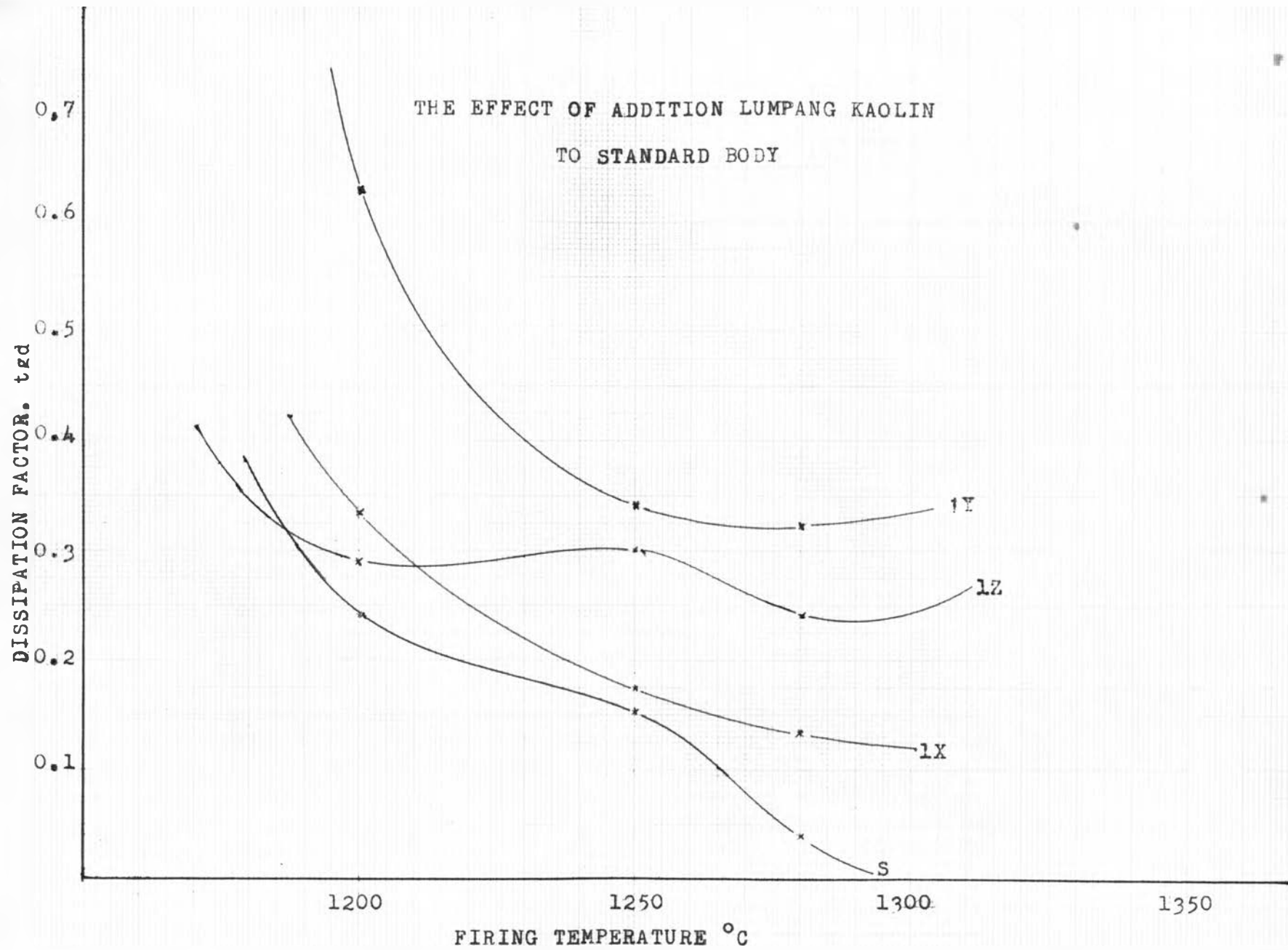


THE EFFECT OF ADDITION $Mg CO_3$
TO THE STANDARD BODY

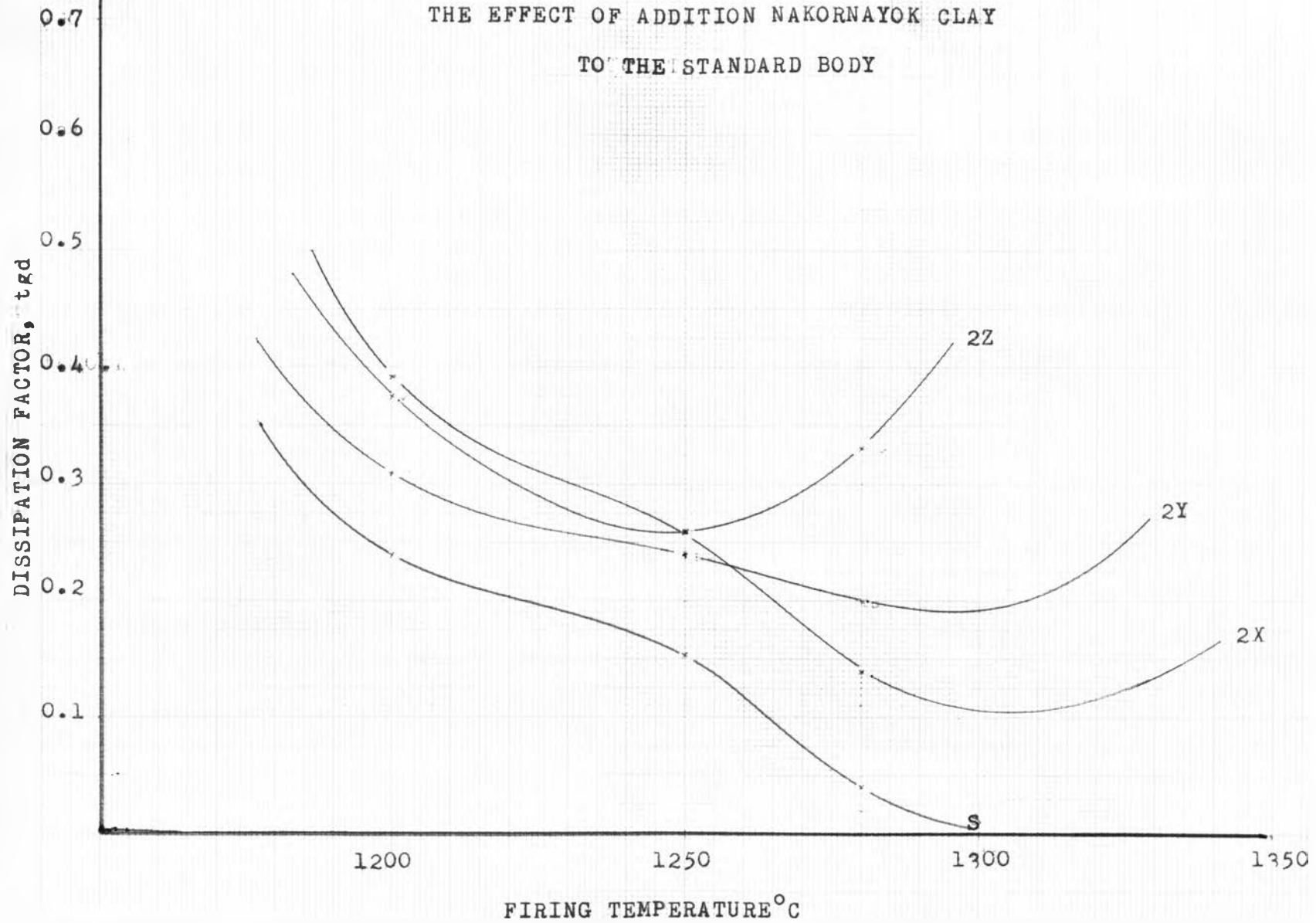


ELECTRICAL PROPERTIES OF BODIES IN SECTION B
VS. FIRING TEMPERATURE

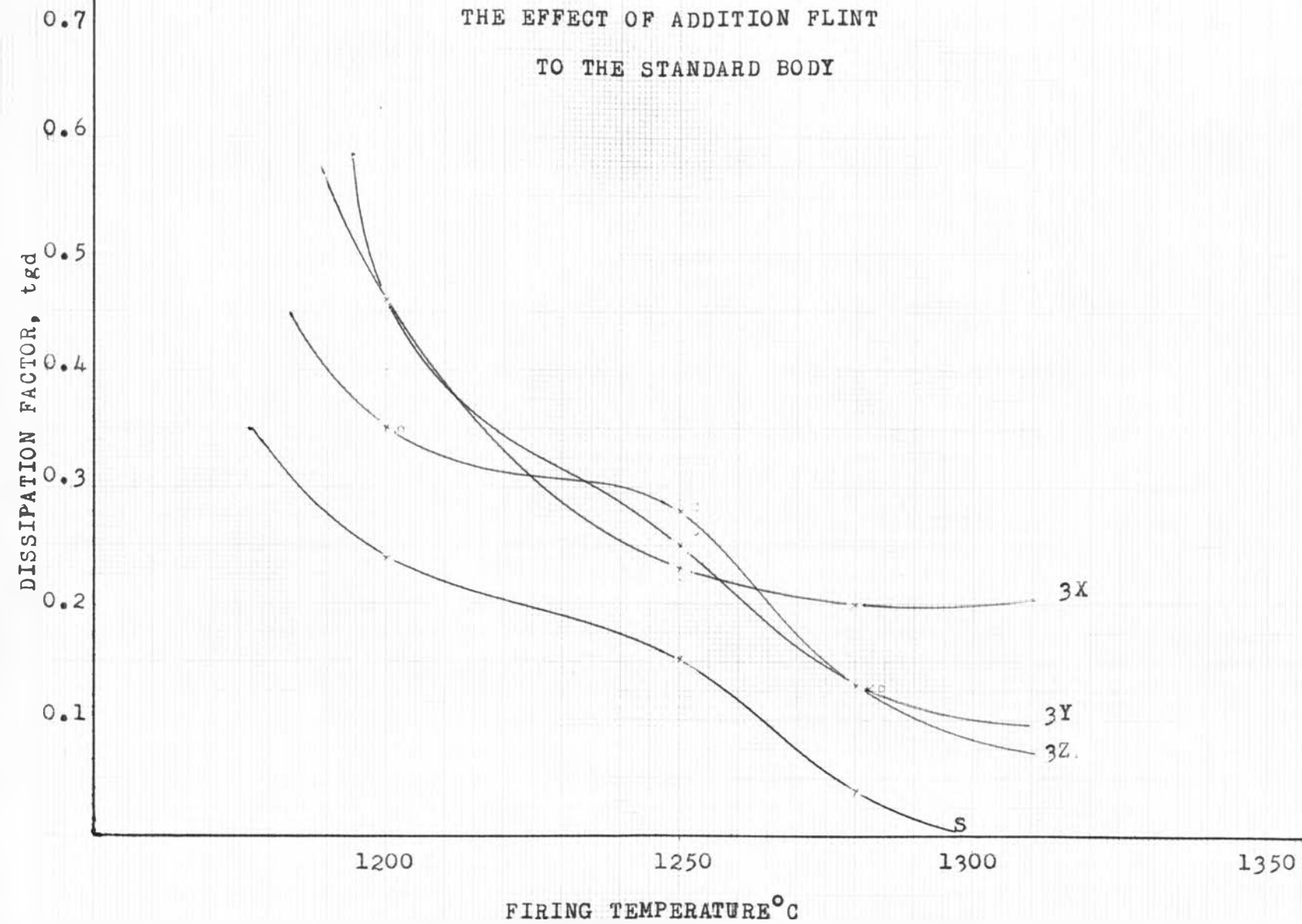




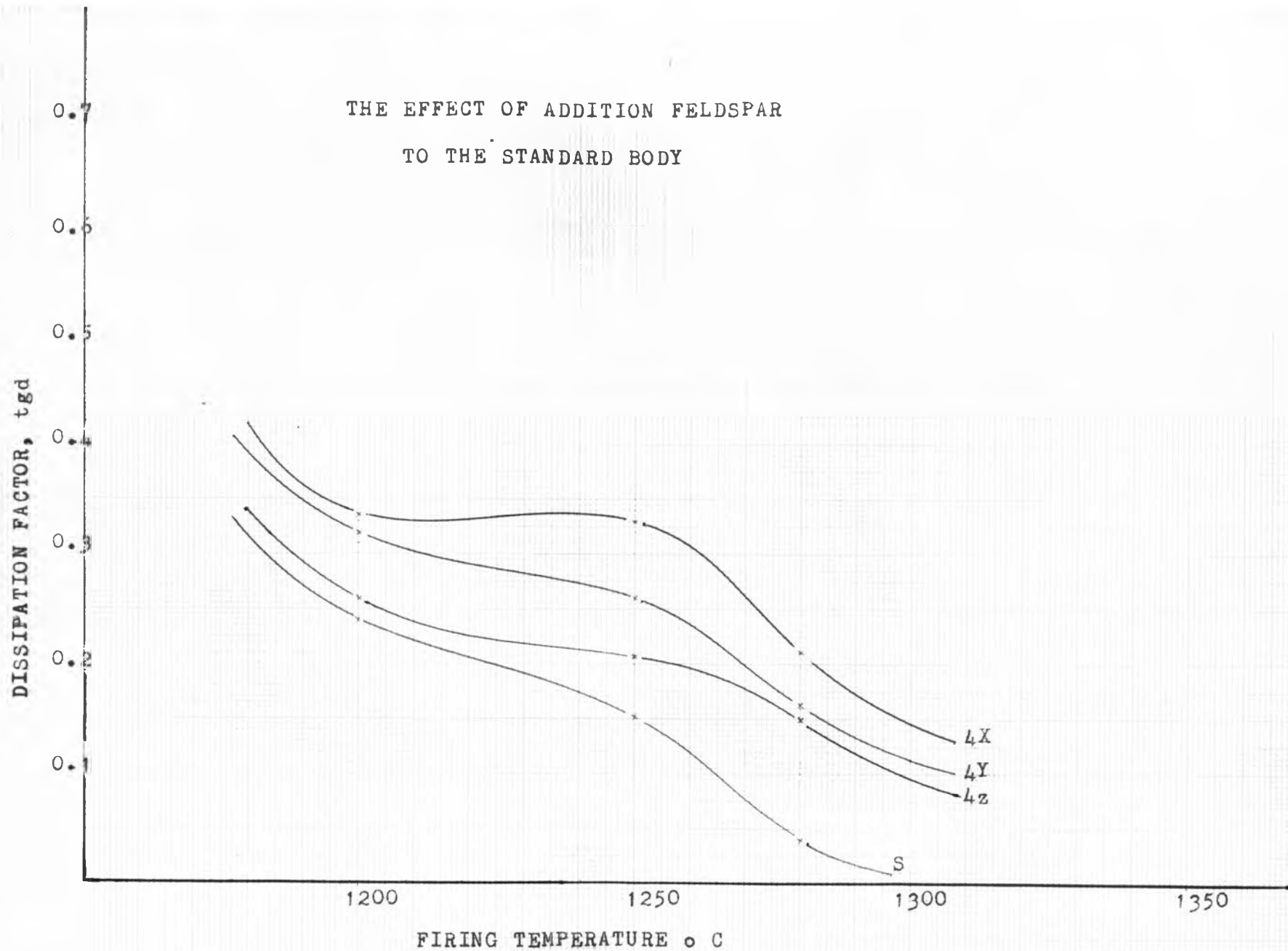
THE EFFECT OF ADDITION NAKORNAYOK CLAY
TO THE STANDARD BODY

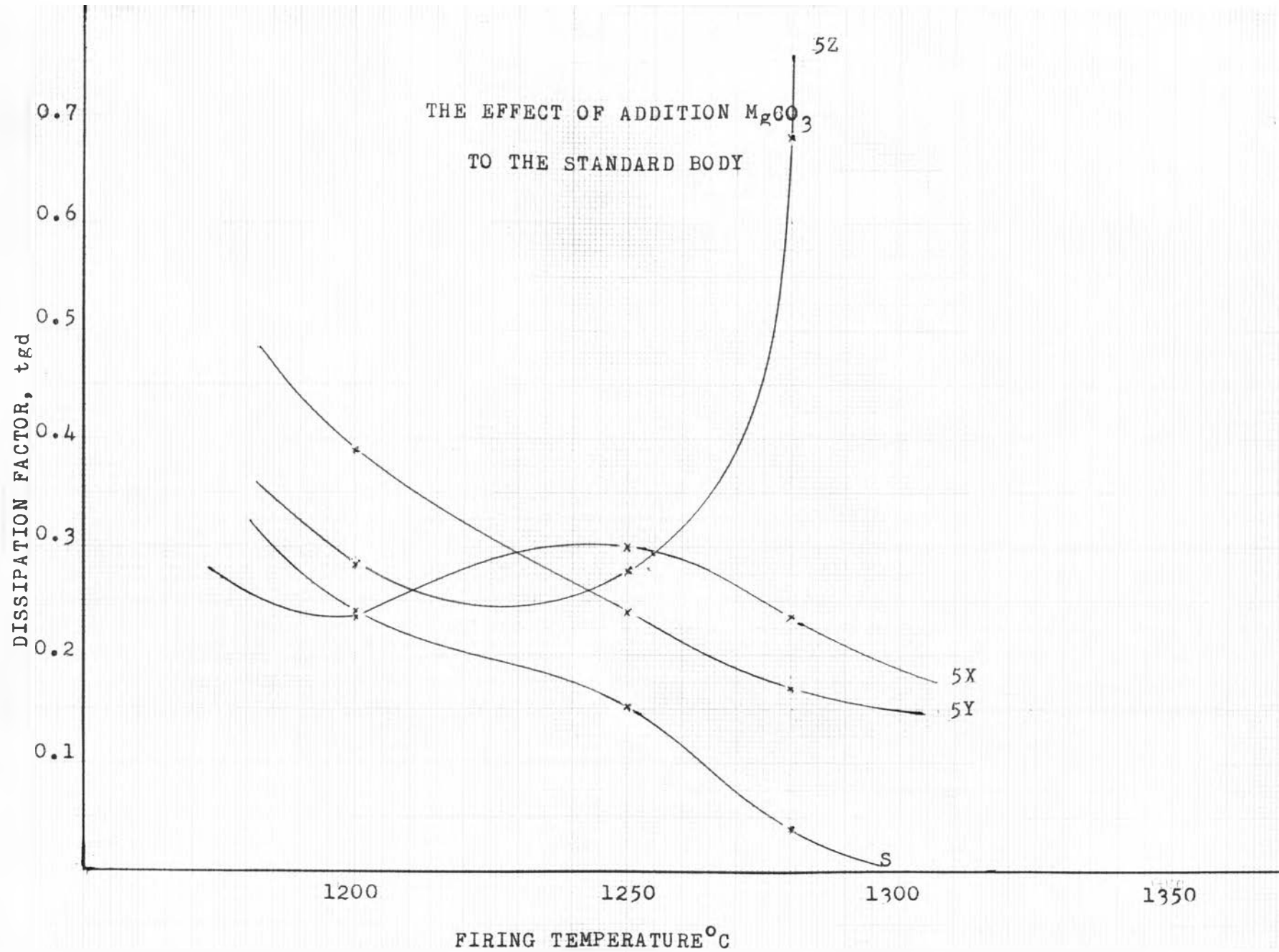


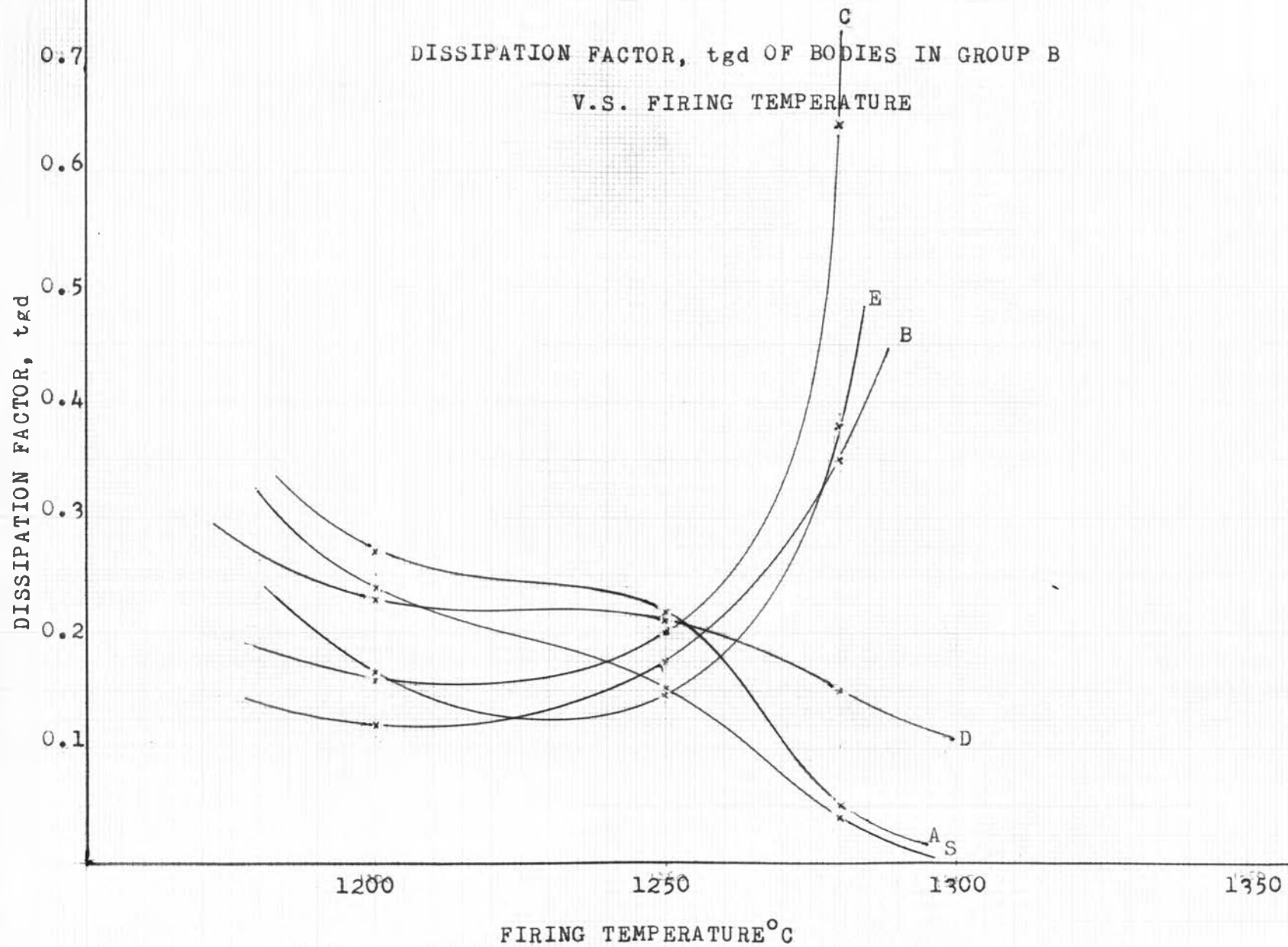
THE EFFECT OF ADDITION FLINT
TO THE STANDARD BODY



THE EFFECT OF ADDITION FELDSPAR
TO THE STANDARD BODY







ตัวอย่างการคำนวณ (Sample of Calculation)

ตัวอย่างการคำนวณต่อไปนี้ เป็นผลการทดลองที่ได้จาก test specimens body S5K เเผที่ cone 9 (1,280°C)

๑. การคำนวณหาเปอร์เซ็นต์ของส่วนผสมในวัตถุดิบใน body ต่าง ๆ เช่นการหาส่วนผสมของ body 1Y ซึ่งเป็นส่วนผสมที่เดิม ๑๐% โดยน้ำหนักของดินล่าปางลงใน Standard body ฉะนั้น

ปริมาณของดินล่าปางในส่วนผสม 1Y = ๓๕ + ๑๐ = ๔๕ ส่วน

<u>Materials</u>	<u>Weight ratio</u>	<u>Percentage ratio</u>
Lampang Clay	45.00	40.90
Nakornnayok Clay	13.00	11.80
Feldspar	20.00	18.19
Flint	25.00	22.77
Talc	2.00	1.81
Magnesium carbonate	1.00	0.91
Barium carbonate	2.00	1.81
Whiting	2.00	1.81
	<u>110.00</u>	<u>100.00</u>
Total	<u>110.00</u>	<u>100.00</u>

၅. ဂ၇၇၇၇ Percentage linear drying shrinkage ၇၈၅

body S5K

$$\begin{aligned}
 S_d &= \frac{L_p - L_d}{L_d} \times 100 \\
 &= \frac{16.80 - 16.20}{16.20} \times 100 \\
 &= 3.70\%
 \end{aligned}$$

Where S_d = Percentage linear drying shrinkage
 L_p = Plastic length
 L_d = dry length

၆. ဂ၇၇၇၇ Percentage linear firing Shrinkage (S_f)

၇၈၅ body 1X ၇၇၈ S5K bar specimen cone 9

$$\begin{aligned}
 S_f &= \frac{L_d - L_f}{L_d} \times 100 \\
 &= \frac{16.20 - 14.70}{16.20} \times 100 \\
 &= 9.25\%
 \end{aligned}$$

Where S_f = Percentage linear firing Shrinkage
 L_f = Fired length
 L_d = dry length

၇. ဂ၇၇၇၇ fired volume (V_f) ၇၈၅ body 1X bar specimen

cone 9

$$\begin{aligned}
 V_f &= \frac{W_s - W_{sus}}{Sp.Gr.} \\
 &= \frac{30.50 - 16.00}{1} \\
 &= 14.50 \text{ c.c.}
 \end{aligned}$$

Where V_f = fired volume
 W_s = saturated weight with water (gm.)
 W_{sus} = saturated suspended weight in water (gm.)
 Sp.Gr = specific gravity of water = 1

๕. การหา Percentage of Porosity (%) ของ body ในรูป .

$$P = \frac{W_s - W_f}{V_f} \times 100$$

$$= \frac{30.50 - 30.30}{14.50} \times 100$$

$$= 1.38\%$$

Where P = percentage porosity
 W_f = fired weight (gm.)
 W_s = fired saturated weight with water (gm.)
 V_f = fired volume (c.c.)

๖. การหา Percentage of water absorption (A) ตามรูป .

$$A = \frac{W_s - W_f}{W_f} \times 100$$

$$= \frac{30.50 - 30.30}{30.30} \times 100$$

$$= 0.66\%$$

Where A = Percent of water absorption

๗. การหา Bulk specific gravity ของ specimen รูป .

$$Sp.Gr = \frac{W_f}{V_f}$$

$$= \frac{30.30}{14.50}$$

$$= 2.09$$

Where Sp.Gr = Bulk specific gravity

๔. การหาค่า Compressive Stress ของ body 1X cone 9

Cylindrical column specimen

$$\begin{aligned}
 S_c &= \frac{F}{A} \\
 &= \frac{F}{\frac{\pi}{4} D^2} \\
 &= \frac{4970}{\frac{\pi}{4} (2.44)^2} \\
 &= 910 \text{ Kg./cm}^2
 \end{aligned}$$

Where S_c = Compressive Stress, Kg./cm²
 F = Compressive Force, Kg.
 A = Cross Section Area, cm²

๕. การหาค่า Tensile Stress ของ body 1X cone 9

Bracket specimen

$$\begin{aligned}
 S_t &= \frac{P}{A} \\
 &= \frac{490}{2.15 \times 2.25} \\
 &= 104 \text{ Kg./cm}^2
 \end{aligned}$$

Where S_t = Tensile Stress, Kg./cm²
 P = Tensile Force, Kg.
 A = Cross Section Area, cm²

๖๐. การหาค่า Bending Stress ของ body B cone 8

rod specimen, $d = 1 \text{ cm.}$, $L = 10 \text{ cm.}$

$$\begin{aligned}
 S_b &= \frac{FL}{4W}, \quad W = \frac{\pi}{32} d^3 \\
 &= \frac{20 \times 10}{4 \times \frac{\pi}{32} \times 1^3} \\
 &= 510 \text{ Kg./cm}^2
 \end{aligned}$$

When S_b = Bending Stress, Kg./cm²
 P = Pressed Load, Kg.
 L = Spar of support, cm.
 W = Volume Resisting Moment, cm³
 d = diameter rod specimen, cm.

๑๑. ทาคา Relative dielectric constant (ϵ_r) ของ body 1X cone 9 circular dish speciment (D_2) ขณะทำการทดสอบอุณหภูมิของห้องปฏิบัติการไฟฟ้าแรงสูง ๓๒ องศาเซลเซียส (อุณหภูมิมาตรฐานของห้องทดลอง 20°C \pm 5° ตาม standard VDE 0335/7.56)

$$\begin{aligned}\epsilon_r &= \frac{Cx}{C_0} \\ &= \frac{37 Pf}{3.4 Pf} \\ &= 10.79 \text{ at } 32^\circ\text{C.}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Or } \epsilon_r &= \left[\epsilon_r t - \frac{11}{25} (t^\circ - 20^\circ) \right] \\ &= \left[10.79 - \frac{11}{25} (32^\circ - 20^\circ) \right] \\ &= 10.79 - 5.28 \\ &= 5.51 \text{ at } 20^\circ\text{C}\end{aligned}$$

ซึ่งโดยทั่วไป ϵ_r ของ porcelain มีค่าประมาณ ๕ ถึง ๖ ที่ $20^\circ \pm 5^\circ\text{C}$

Where ϵ_r = Relative dielectric constant
 C_x = Capacitance of Capacitor with Porcelain
speciment is dielectric in pF
 C_o = Capacitance of Capacitor same size as C_x with
air is dielectric in pF
Parallel plate

$$C_o = \frac{A}{4\pi t \times 9 \times 10^{11}} \quad \text{farad}$$

$$= \frac{20 \times 10^{-11}}{4\pi t \times 9} \quad \text{farad (A = 20 cm}^2\text{)}$$

$$= \frac{1.77}{t} \quad \text{Pf.}$$

t = thickness of dielectric or distance
between 2 electrodes, in cm.

৯২. ৩৩৩ Dielectric Strength of Porcelain Dish

(D₄) speciment body 1X, cone 9

৩৩৩ Table of Electrical data & Properties cone 9

body 1X, D₄

$$U_d = \hat{U} / \sqrt{2}t = 51 / 4.32 \text{ KV.}$$

$$t = 4.32 \text{ mm.}$$

$$\beta = 3.02 \text{ ৩৩৩ Graph}$$

$$E_d = U_d \beta$$

$$= \frac{51}{4.32} \times 3.02$$

$$= 35.70 \text{ KV/mm.}$$

Where E_d = Dielectric strength, KV/mm.

U_d = Breakdown Voltage of Specimens.

β = Conversion factor from Graph.

\hat{U} = Max. Breakdown Voltage, (Peak Value), KV.



การประเมินผล (Discussion of Results)

คุณสมบัติทาง Mechanical และ Electrical Property ของ Electrical Porcelain มีความสำคัญมากต่อการที่จะนำ Porcelain มาใช้งานเป็นอย่างมาก โดยเฉพาะอย่างยิ่ง High Voltage Insulator การมีคุณสมบัติทาง Mechanical และ Electrical ก็เป็นสิ่งที่ต้องการมาก

จาก Data of Result เราจะเห็นได้ว่า วัตถุดิบที่ผสมลงไป ๕ groups ด้วยกัน คือ คินชาวลำปาง (Kaolin), คินชาวนครนายก (Plastic Clay), Flint จันทบุรี, Feldspar จากญี่ปุ่น และ $MgCO_3$ ตามลำดับ จะเห็นได้ว่า

เมื่อเราเอาคินชาวลำปาง (Kaolin) เพิ่มเข้าไปใน Standard Body ๕%, ๑๐%, และ ๑๕% ตามลำดับ ก็เท่ากับว่าเราลดส่วนผสมของ Silica และ strong fluxing oxide โดยเพิ่ม Alumina และ Magnesia. Watkin ได้ทดสอบไว้แล้วว่า ถ้าเราเพิ่ม China Clay (Kaolin) แทนที่ส่วนผสมของ Flint จะทำให้ Body ที่มี Compressive Strength ลดลง ฉะนั้นผลการทดลองนี้เป็นการสนับสนุนการทดลองของ Watkin และจะพบว่า Firing Range ยังคงเท่าเดิม ไม่มีการเปลี่ยนแปลง คือประมาณ $1,280^{\circ}C$ (Cone 9)

สำหรับ Body group ที่ ๒ เราเอาคินชาวนครนายก (Plastic Clay) เพิ่มเข้าไปใน Standard Body ๕%, ๑๐% และ ๑๕% ตามลำดับ ผลที่ได้คือทำให้ Compressive Properties ลดลง แต่ค่า dielectric strength ที่ได้สูงกว่าค่า dielectric strength ที่ได้จาก Standard Body ซึ่งการเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติดังกล่าวนี้เป็นการสนับสนุนการทดลองของ Watkin ที่กล่าวไว้แล้วข้างต้นอีกเช่นกัน

สำหรับ Body group ที่ ๓ เราเพิ่ม Flint จากจันทบุรีเข้าไปใน Standard Body ๕%, ๑๐% และ ๑๕% ตามลำดับ ผลที่ได้จากการทดลองคือค่า dielectric strength ของ fired bodies ที่ได้จะเป็นปฏิภาคสวนกลับกับการเพิ่มเปอร์เซ็นต์ของ Flint และจะ increase firing temperature และผลการทดลองนี้เป็นการสนับสนุนการทดลองของ Grantham

สำหรับ Body group ที่ ๔ เราเพิ่ม Feldspar เข้าไปใน Standard Body ๕%, ๑๐% และ ๑๕% ตามลำดับ ปรากฏว่าผลการทดลองของ fired bodies ที่ได้มี Mechanical Strength ลดลงเล็กน้อย แต่จะเพิ่ม dielectric strength และ Decrease firing temperature ซึ่งเป็นการสนับสนุนการทดลองของ Watkin เช่นกัน

สำหรับ Body group ที่ ๕ เพิ่ม $MgCO_3$ เข้าไปใน Standard Body ๕%, ๑๐% และ ๑๕% ตามลำดับ ผลการทดลองของ fired bodies ที่ได้ Dielectric Strength มีค่าสูงขึ้นอย่างมาก แต่ Mechanical Strength ลดลง เมื่อเทียบกับ Standard Bodies

สำหรับ Body group ที่ ๖ เอาดินจากแหล่งต่าง ๆ มาแทนดินขาวลำปาง และดินขาวนครนายก ผลการทดลองปรากฏว่า ทุก Bodies มี Electric Properties และ Mechanical Properties ต่ำกว่าของ Standard Bodies ทั้งสิ้น มี Body A และ E เท่านั้นที่มีคุณสมบัติใกล้เคียงกับ Standard Body (S)

- - - - -

สรุป (Conclusion)

๑. จากผลการทดสอบคุณสมบัติทาง Mechanical แสดงให้เห็นว่า ผลการทดสอบหา Compressive Stress และ Tensile Stress ของทุก Specimens ของทุก Bodies ได้เกินจากค่า Minimum requirement ตาม Standard ของ VDE 0335/7.56 ราวด้วยการทดสอบ Ceramic insulator

๒. จากผลการทดลองจะพบว่า ถ้าเพิ่มส่วนผสมของ Lampang Kaolin, Nakonnayok Clay, Flint และ Feldspar ลงไปในส่วนผสมของ Standard Body จะทำให้ Property ของ find body เปลี่ยนแปลงไปจาก Standard Body ดังนี้

วัตถุดิบ ที่เพิ่ม	คุณสมบัติทางฟิสิกส์		คุณสมบัติทางเมคานิค		คุณสมบัติทางไฟฟ้า		หมายเหตุ
	%Sf	%P	Sc	St	E _d	T _g ^d	
ดินขาว ลำปาง	ลดลง	เพิ่มขึ้น	เพิ่มขึ้น	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	
ดินขาว นครนายก	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	ลดลง	ลดลง เล็กน้อย	ลดลง	ทำให้สะดวกแก่ การขึ้นแบบ, less refrac- toriness body
Flint จันทบุรี	ลดลง เล็กน้อย	เพิ่มขึ้น เล็กน้อย	ลดลง เล็กน้อย	ลดลง เล็กน้อย	ลดลง เล็กน้อย	ลดลง	Increase firing temp.
Feldspar จากญี่ปุ่น	ไม่เปลี่ยน แปลงมากนัก	เพิ่มขึ้น	ลดลง เล็กน้อย	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	Decrease firing temp.
MgCO ₃	เพิ่มขึ้น	เพิ่มขึ้น	ลดลง	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	

๓. จากการจัด bodies ตามหมวด ข. โดยเอาวัตถุดิบจากแหล่งต่าง ๆ มาใช้แทนส่วนผสมของดินขาวลำปางและดินขาวนครนายกได้จากการพิจารณาผลเฉลี่ยของค่าต่าง ๆ โดยลดดังต่อไปนี้

Body	Physical Properties		Mechanical		Electrical Properties		Remark
	%Sf	%P	Sc	St	E _d	T _g	
S	มาตรฐาน	มาตรฐาน	มาตรฐาน	มาตรฐาน	มาตรฐาน	มาตรฐาน	
A	ลดลง	ลดลง	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	ลดลง	
B	เพิ่มขึ้น	เพิ่มขึ้น	ลดลง	ลดลง	ลดลง	ลดลง	
C	ลดลง	เพิ่มขึ้นเล็กน้อย	ลดลงมาก	ลดลง	ลดลง	ลดลง	
D	ลดลง	ลดลง	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	ลดลงเล็กน้อย	
E	ลดลง	เพิ่มขึ้น	ลดลง	เพิ่มขึ้น	เพิ่มขึ้น	ลดลง	

๔. จากผลการทดลอง (Table of Results) เราจะเห็นได้ว่า bodies ที่พอจะนำมาทำ Electrical Porcelain ได้ โดยพิจารณาทั้ง Physical Properties, Mechanical Properties และ Electrical Properties จากผลการทดลองดังกล่าวมาแล้ว

อันดับหนึ่ง ได้แก่ Body ที่เพิ่ม Feldspar ลงใน Standard Body 10% (S10FP) หากการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C Cone 9 มีค่า Percent porosity เฉลี่ย ๐.๒๔ และมีค่า Percent water absorption เฉลี่ย ๐.๑๒

อันดับสอง ได้แก่ Body ที่เพิ่ม Feldspar ลงใน Standard Body 15% (S15FP) หากการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C (Cone 9) มีค่า Percent porosity เฉลี่ย ๐.๓ และมีค่า Percent water absorption เฉลี่ย ๐.๑๔

อันคัมสาม โค้ดแก่ Standard Body ทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C มีค่า Percent porosity เฉลี่ย ๐.๕๒ และค่า Percent water absorption เฉลี่ย ๐.๒๓

อันคัมสี่ โค้ดแก่ Body ที่เพิ่ม Flint ลงไปใน Standard Body 15% (S15FL) ทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C Cone 8 มีค่า Percent porosity เฉลี่ย ๐.๕๓ และค่า Percent water absorption เฉลี่ย ๐.๒๔

อันคัมห้า โค้ดแก่ Body ที่เพิ่ม Kaolin ใน Standard Body 15% (S15K) ทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C มีค่า Percent porosity เฉลี่ย ๐.๖๖ และค่า Percent water absorption เฉลี่ย ๐.๓๐

สำหรับ bodies อื่น ๆ ปรากฏว่า มีคุณสมบัติในทาง Mechanical Properties และ Electrical Properties ร่องลงไปจากอันคัมห้าดังกล่าวแล้ว จึงไม่จัดเป็น Electrical Porcelain ที่ดี (หมายถึงใช้เป็น Insulator สำหรับไฟฟ้าแรงสูงที่ต้องการใช้ Mechanical Strength สูงควย)

๕. สำหรับ Bodies ที่เกิดจากการเอาวัตถุดิบจากแหล่งต่าง ๆ ดังที่กล่าวมาแล้วข้างต้น เมื่อใส่ส่วนผสมของดินขาวล่าปางและดินขาวนครนายกใน Standard Body ปรากฏว่าทั้ง 5 bodies คือ A, B, C, D และ E คุณสมบัติต่าง ๆ ที่ได้ค่ากว่าของ Standard Body แต่ก็มี Bodies A และ D (รายละเอียดดูได้จาก Bodies Composition)

๖. จากการจัด Bodies ตามหมวด ก. จากผลการทดลองปรากฏว่า Body ที่ให้ค่า Dielectric strength สูงได้แก่ Group ที่เพิ่ม $MgCO_3$ แต่ Bodies Group นี้จะให้ properties ทาง Mechanical ไม่ดี ฉะนั้น Bodies group นี้จึงเหมาะสำหรับใช้ทำ High Voltage Insulator ความถี่ต่ำชนิดที่ไม่รองรับแรงดึงหรือแรงกดมากนัก เช่น High tension fuse body เป็นต้น สีของเนื้อ Body นี้จะขาวกว่าของ Bodies อื่น ๆ

๗. จากผลของการทดลองที่ได้ค่า ϵ_r ค่า T_g และค่า E_d ที่วัดได้ ส่วนมากได้ค่าสูงกว่า Standard ทั่ว ๆ ไป ทั้งนี้อาจจะเนื่องมาจาก

ก. อุณหภูมิของห้องทดลองที่ทำการทดสอบประมาณ 29-32°C ซึ่งสูงกว่าอุณหภูมิมาตรฐาน $20 \pm 5^\circ\text{C}$ ฉะนั้นค่า β ที่วัดได้ส่วนมากสูงกว่าค่าที่ได้จาก Standard

ข. สำหรับค่า T_g ที่ได้จากการทดลองนี้ ได้จากการวัดโดย Impedance Bridge ที่ 1, KC. ค่าที่ได้ส่วนมากอยู่ในเกณฑ์ของ Standard คือ Electrical Porcelain ค่า T_g มีค่าประมาณ ๐.๓๔ ถึง ๐.๕๑ แต่ค่าที่วัดได้ ๐.๑๒-๐.๕๗

ค. ค่า E_d ที่วัดได้ส่วนมากสูงกว่าค่ามาตรฐาน ทั้งนี้อาจจะเนื่องมาจาก effect ของ Conversion factor β และการวัดค่าความหนาตรงบริเวณที่ break-down อาจจะคลาดเคลื่อน และการสร้าง specimen ใหม่ dimension หลังจากการเผาไม่ได้ตามมาตรฐานจริง ๆ ค่าของ E_d ที่สูงสุดของแต่ละ Body ส่วนมากทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C (Cone 9) แทนที่สิ้น ซึ่งเป็นอุณหภูมิสูงพอที่จะทำให้บริเวณผิวหน้าของ specimens ถึงจุด Vitrified หรือเกินไปเล็กน้อย ผิวของ specimens จะเริ่มมีลักษณะคล้ายผิวของแก้ว จึงทำให้ porosity ของ specimens เข้าใกล้ศูนย์ หรือเป็นศูนย์ จึงทำให้ specimens มีความต้านทานการไหลผ่านของกระแสไฟฟ้าได้สูง คือค่าของ E_d สูงนั่นเอง

๘. ค่าบางค่าของ Properties ต่าง ๆ ที่ได้จากการทดลองครั้งนี้จะคลาดเคลื่อนไปจากค่าที่เป็นจริงบ้างก็ตาม ทั้งนี้ก็อาจจะเนื่องมาจากมีการ error อยู่บ้าง เช่น จากการวัด เป็นต้น แต่การทดลองน้อยบางน้อยก็พอจะเป็นแนวทางใหม่ที่น่าสนใจในเรื่อง Electrical Porcelain ได้ทำการวิจัยหาข้อเท็จจริงต่อไป เนื่องจากได้มีการทำการศึกษาเกี่ยวกับ Electrical Porcelain นี้ไว้บ้างแล้วเหมือนกัน แต่ส่วนมากทำการวิจัยหนักไปทาง Physical Properties แต่การทดลองครั้งนี้มุ่งทำการทดลองและวิจัยหนักไปในทาง Mechanical และ Electrical Properties

๙. อุณหภูมิที่เผา ก็เป็นตัวประกอบอันหนึ่งที่จะทำให้ผลการทดลองผิดพลาด เนื่องจากตำแหน่งต่าง ๆ ที่อยู่ในเตาเผา มีอุณหภูมิไม่เท่ากัน ทำให้ Bodies สุกไม่สม่ำเสมอกัน จุดใดที่ร้อนจัดก็เกิด Bloating เนื่องจาก Over fired ส่วนใดที่ร้อนไม่จัดก็เกิด Under fired ฉะนั้นเพื่อให้การทดลองครั้งต่อไป ได้ผลที่แน่นอน จึงเห็นสมควรจะได้จัดการทดสอบหา temperature distribution chart ให้ในโอกาสต่อไป

๑๐. จากผลการทดสอบจะเห็นได้ว่า dry shrinkage ที่ได้จาก Dry Process มีค่าน้อยกว่าที่ได้จาก Wet Process และค่า fired shrinkage ที่ได้จาก Dry Process จะมีค่าน้อยกว่าที่ได้จาก Wet Process เป็นส่วนมาก

๑๑. ตลอดเวลาของการเผา test specimens นี้เป็นการเผาแบบ Oxidation ทั้งสิ้น ซึ่งผิดกับการเผา Electrical porcelain โดยทั่ว ๆ ไป ซึ่งทำการเผาแบบ Reduction หรืออีกแบบที่เรียกว่า Flashing ซึ่งจะทำให้ความเนียนของเนื้อชิ้นและสีของผลิตภัณฑ์ขาวขึ้นกว่าการเผาแบบ Oxidation ดังจะเห็นได้จากการทดลองครั้งนี้ว่า ความเนียนของเนื้อไม่คอยดีและสีของผลิตภัณฑ์ไม่ขาว สดของที่มาจากต่างประเทศไม่ได้

๑๒. การพิจารณาอันดับของ electrical porcelain bodies ที่สร้างขึ้นจากการทดลองนี้ ตามข้อ ๘. นั้น เป็นการพิจารณาโดยทั่ว ๆ ไปที่นิยมใช้กันในทางวิชา ceramic โดยถือว่า ค่า dielectric strength ของ electrical porcelain bodies จะเป็นปฏิภาคสวนกลับกับค่า percent porosity ของ bodies ฉะนั้นถ้า body ใดให้ค่า percent porosity ค่าหรือมีค่าน้อยมาก body นั้นจะมีค่า dielectric strength properties สูง

แต่สำหรับในทางวิศวกรรมไฟฟ้านั้น การที่เราจะสรุปผลและจัดอันดับของ electrical porcelain bodies ที่สร้างขึ้นนี้ เราจะต้องพิจารณาคูณสมบัติที่สำคัญ ๆ ทั้งทาง mechanical properties และ electrical properties ด้วย

คุณสมบัติที่สำคัญ ๆ ดังที่กล่าวนี้ได้ list ไว้ใน Table of bodies Selection แล้ว การที่เราจะพิจารณาว่า bodies ใดมีความเหมาะสมที่สุดเพื่อใช้ทำเป็น electrical porcelain อันดับที่ ๑, ๒, ๓, ๔ และ ๕ ตามลำดับนั้น เราจะสามารถบอกได้ทันทีโดยวิธีการให้คะแนน (score) ดังต่อไปนี้คือ เรามี bodies สำหรับหมวด ก. อยู่แล้ว 15 bodies และสำหรับหมวด ข. มีอยู่แล้ว 6 bodies รวมทั้งสิ้นเป็น 21 bodies การพิจารณาให้คะแนนพิจารณาดังนี้คือ ยกตัวอย่างเช่น การพิจารณาคุณสมบัติทาง dielectric strength จาก Table of results เราจะเห็นได้ว่า body S15MG ให้ค่า E_d สูงที่สุด จึงมีคะแนนเป็น ๒๐ และส่วน bodies อื่น ๆ S5MG และ S15FP ซึ่งมีค่าเฉลี่ยของ E_d ลดหลั่นกันลงมาก็จะมีคะแนนเป็น ๒๐ และ ๑๘ ตามลำดับ ส่วน body S15BA มีค่าเฉลี่ยของ E_d ต่ำสุดจะมีคะแนนเป็น ๑ โดยท่านเองเดียวกันเราก็สามารถให้คะแนนแก่ bodies ทั้ง 21 bodies นี้ตามคุณสมบัติต่อไปนี้คือ compressive stress (S_c), tensile stress (S_t) และ dissipation factor (T_g) สำหรับคะแนนของ percent ของ fired shrinkage ($\%S_f$) และ percent ของ porosity ($\%P$) เราให้ดังนี้คือ ถ้า body ใดมีค่า $\%S_f$ หรือ $\%P$ น้อยที่สุดใน Group จะมีคะแนนเป็น ๒๐ ส่วน body ที่มีค่า $\%S_f$ หรือ $\%P$ มากที่สุดใน Group จะมีคะแนนเป็น ๑ เสร็จแล้วเราก็รวมคะแนนต่าง ๆ เหล่านี้เข้าด้วยกัน body ใดที่ได้คะแนนมากที่สุดก็จะเป็น body ที่มีคุณสมบัติเหมาะสมที่สุดที่จะนำมาใช้งานจัดเป็นอันดับหนึ่ง ส่วน body ใดที่ได้คะแนนรอง ๆ ลงมาก็จะจัดเป็นอันดับสอง, อันดับสามและอันดับสี่ตามลำดับจากการให้คะแนนโดยวิธีดังกล่าวแล้วนี้ เราจะเห็นได้ว่า

อันดับหนึ่ง ได้แก่ Body ที่เพิ่ม Feldspar ลงไปใน Standard Body 15% (S15FP) ทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C มีค่า percent porosity เฉลี่ย เป็น ๐.๓ และค่า percent water absorption ๐.๑๔

อันดับสอง ได้แก่ Standard Body ที่ทำการเผาที่อุณหภูมิ 1,280°C มีค่า percent porosity เฉลี่ย ๐.๕๒ และมีค่า percent water absorption เฉลี่ย ๐.๒๓

อันดับสาม ไคแก่ Body ที่เพิ่ม Kaolin ใน Standard Body 15% (S15K) ทำการเผาที่อุณหภูมิ $1,280^{\circ}\text{C}$ มีค่า percent porosity เฉลี่ย ๐.๖๖ และค่า percent water absorption เฉลี่ย ๐.๓๐

อันดับสี่ ไคแก่ Body ที่เพิ่ม Feldspar ลงไปใน Standard Body 10% (S10FF) ทำการเผาที่อุณหภูมิ $1,280^{\circ}\text{C}$ มีค่า percent porosity เฉลี่ย ๐.๒๘ และมีค่า percent water absorption เฉลี่ย ๐.๑๒

อันดับห้า ไคแก่ Body ที่เพิ่ม Flint ลงไปใน Standard Body 15% (S15FL) ทำการเผาที่อุณหภูมิ $1,280^{\circ}\text{C}$ มีค่า percent porosity เฉลี่ย ๐.๕๓ และมีค่า percent water absorption เฉลี่ย ๐.๒๔
