

รายการอ้างอิง

1. Agbaji, A. S. and Agbaji E. B., "Moisture Sorption Isotherms of some Nigerian Hides, Skins and Leather", Journal of Stored Products Research, Feb 1989, vol. 25 57-58
2. Agbaji, A. S. and Agbaji E. B., "Influence of Temperature on moisture sorption Isotherms of Nigerian Hides, Skins and Leather", Journal of Stored Products Research, April 1990, vol. 26, 81-87
3. Alexander K. T. and Stosic R. G., "A New-Destructive Leather Softness Test", Journal of the Society of Leather technologists and Chemists, 1993, vol. 77, 139-142
4. "Annual Book of ASTM Standards", April 1983, vol.8.02, 332-333
5. Bird, R. B., Stewart, W. E. and Lightfoot, E. N., "Transport Phenomena", John Wiley & Sons, 1960
6. Environmental Advisory Assistance for Industry, "Environmental Management Guideline for the Leather Tanning and Finishing Industry", Department of Industrial Works, Thailand, December 1997
7. Gustavson, K. H., "The Chemistry of Tanning Process", Academic Press Inc., Newyork, 1956
8. Hiedemann, E., "Ullmann's Encyclopedia of Industrial Chemistry : Leather", John Wiley & Sons, Inc., 2000
9. Himmelblau, D. M., "Basic Principles and Calculations in Chemical Engineering", Prantice Hall International Series in Physical and Chemical Engineering Sciences, 6th Edition, 1996
10. Liu, C. K., "Absorption of Glycerol and Its Effects on the Physical Properties of a Collagen Material : Leather", Journal of Applied Polymer Science, 2002, vol. 87 1221-1231
11. Lokannadam, B., Subramaniam, V. and Nayar, R. C., "Compressibility Measurement and the Objective Assessment of Softness of Light Leathers", Journal of the Society of Leather technologists and Chemists, 1988, vol.73, 115-119
12. O'Flaherty, F. and Roddy, W.T., "The Chemistry and Technology of Leather" American Chemical Society Monograph Series, Reinhold Publishing Corperation Newyork, 1956

13. Riley, K. F., Hobson, M. P. and Bence, S. J., "Mathematical Method for Physics and Engineering", The Press Syndicate of the University of Cambridge, The Pitt Building, Trumpington Street, Cambridge, United Kingdom, 2nd Edition, 2002
14. Smith, J. M., Vanness, H. C., and Abbott, M. M., "Introduction to Chemical Engineering Thermodynamics", McGraw-Hill International Editions, 5th Edition, 1996
15. Teresa, R. S., Brandao, A. R. and Fernanda, A. R., "The Influence of the Temperature increase rate on the Accuracy of Diffusion Parameters Estimated under Non-isothermal Conditions" International Journal of Food Science and Technology, 1997, vol. 32, 63-72
16. Throsten, T. C., "Practical Leather Technology", Van Nostrand Reinhold Company, 1969
17. Wang, Y. L. and Attenburrow, G. E., "Factors Influencing the Softness of Brazilian Goatskin Leathers", 1994, vol. 78, 85-92



ภาคผนวก ก การหาปริมาณความชื้นในหนังตามมาตรฐานการทดสอบ ASTM D3790-79

Standard Test Method for VOLATILE MATTER (MOISTURE) OF LEATHER BY OVEN DRYING¹

This standard is issued under the fixed designation D 3790; the number immediately following the designation indicates the year of original adoption or, in the case of revision, the year of last revision. A number in parentheses indicates the year of last reapproval. Superscript epsilon (ε) indicates an editorial change since the last revision or reapproval.

1 Scope

1.1 This method covers the determination of volatile matter (moisture) in all types of leather.

2 Applicable Documents

2.1 ASTM Standards:

D2813 Method for Sampling Leather for Physical and Chemical Tests²

E180 Recommended Practice for Precision Data on ASTM Methods for Analysis and Testing of Industrial Chemicals³

3 Summary of Method

3.1 The ground leather specimen is heated in a mechanical-convection oven for 16 h at 100°C, placed in a desiccator, cooled, and reweighed. The loss in weight represents the volatile matter.

4 Significance and Use

4.1 The result obtained by this test is normally considered to be the moisture content of the leather sample. This result is used to correct other chemical tests to a moisture-free basis.

4.2 Materials that are volatile under these conditions, other than water, may be present in the leather, although their amount in any normal leather would be expected to be a very small percentage of the total volatile matter.

4.3 Under the conditions of this test, certain materials in leather, such as protein fiber and chromium tanning salts, may retain moisture. Other materials, such as tannins and oils, may be oxidized. Both of these effects produce negative errors in the moisture determination.

4.4 The amount of volatile matter (moisture) released by a given leather varies with (a) degree of grinding of the sample, (b) weight of

sample taken, (c) temperature and time of the oven drying, (d) shape of the weighing container, and (e) type of oven (gravity versus mechanical convection) used.

4.5 Because of the above unknown errors, the result of this test is a purely arbitrary value for the moisture content of the sample. It is, therefore, essential that the method be followed exactly in order to obtain reproducible results among laboratories. This is particularly true if other chemical analytical tests being performed on the same sample are reported on the moisture-free basis.

5 Apparatus

5.1 *Weighing Bottle*⁴, glass, low-form, cylindrical with a ground-glass stopper of standard taper. The bottle shall have 70 ± 5 mm inside diameter, and 33 ± 3 mm overall height.

5.2 *Oven*, mechanical-convection draft capable of setting at 100°C, with a thermoregulator system capable of holding oven temperature within ± 2°C of set point. A thermometer accurate to ± 0.2°C should be used to check and monitor the oven set point.

5.3 *Balance*, capable of weighing up to 100 g with an accuracy of ± 0.001 g.

5.4 *Desiccator*, any convenient form or size, using any normal desiccating agent such as calcium sulfate, calcium chloride, or silica gel.

¹ This method is under the jurisdiction of ASTM Committee D-31 on Leather.

Current edition approved April 2nd, 1979. Published June 1979.

² 1983 Annual Book of ASTM Standards, Vol 15.04.

³ 1983 Annual Book of ASTM Standards, Vol 15.05.

⁴ Weighing bottles that have been found to be satisfactory are the Kimble Glass Co. No. 15161 and 15165 with 71/15 standard-taper caps and are available from most laboratory supply houses.

6. Sampling

6.1 The leather shall be sampled in accordance with Method D 2813.

7. Procedure

7.1 Insert the empty weighing bottle inside the inverted stoppered cap and place on a shelf in the oven at $100 \pm 2^\circ\text{C}$ for 1 h or more. If the stopper has a handle then the stopper may be placed on the shelf in the oven near the empty weighing bottle.

7.2 Remove and place in a desiccator for at least 2 h to cool.

7.3 Weigh and record to the nearest ± 0.001 g.

7.4 Use the ground leather sample as specified in Method D 2813 and transfer 5 ± 1 g of ground leather into the previously weighed weighing bottle and stopper the bottle.

7.5 Weigh the stoppered bottle to the nearest ± 0.001 g and record.

NOTE 1—Since leather varies greatly in moisture content depending upon the humidity of the surrounding atmosphere, it is essential that weighings be made rapidly from the sample. It is further recommended that no weighings of samples be carried out if the humidity of the atmosphere at the balance varies by more than $\pm 20\%$ from the humidity conditions under which the sample was equilibrated.

NOTE 2—The specimens for all chemical tests to be reported on a moisture-free basis should be weighed out at the same time as the moisture specimens.

7.6 *Oven Drying*—Insert the weighing bottle containing the sample inside the inverted stoppered cap and place on a shelf in the mechanical-convection oven at $100 \pm 2^\circ\text{C}$ for $16 \pm \frac{1}{2}$ h.

7.7 Recap the bottle, place in the desiccator, and cool for at least 2 h.

7.8 Weigh and record to the nearest ± 0.001 g.

The American Society for Testing and Materials takes no position respecting the validity of any patent rights asserted in connection with any item mentioned in this standard. Users of this standard are expressly advised that determination of the validity of any such patent rights, and the risk of infringement of such rights, are entirely their own responsibility.

This standard is subject to revision at any time by the responsible technical committee and must be reviewed every five years and if not revised, either reapproved or withdrawn. Your comments are invited either for revision of this standard or for additional standards and should be addressed to ASTM Headquarters. Your comments will receive careful consideration at a meeting of the responsible technical committee, which you may attend. If you feel that your comments have not received a fair hearing you should make your views known to the ASTM Committee on Standards, 1916 Race St., Philadelphia, Pa. 19103.

8. Calculations

8.1 Calculate the percent volatile matter (moisture) as follows:

$$\text{Volatile matter (moisture), \%} = \frac{S - D}{S - B} \times 100$$

where:

S = weight, of original specimen plus bottle plus cap, g.

B = weight, of empty bottle plus cap, g.

D = weight, grams, of oven-dried sample plus bottle plus cap, g.

9. Report

9.1 Report the percent volatile matter on the as-received basis for each of the two specimens and the average of the two specimens to the nearest 0.01 %.

10. Precision and Accuracy⁵

10.1 *Repeatability*—The average difference between two results obtained by the same analyst on different days will approximate 0.2% absolute. Two such values should be considered suspect (95% confidence level) if they differ by more than 0.5% absolute.

10.2 *Reproducibility*—The average difference between two results (each the average of duplicate determinations) obtained by analysts in different laboratories will approximate 0.3% absolute. Two such values should be considered suspect (95% confidence level) if they differ by more than 0.9% absolute.

10.3 This method is purely arbitrary and the accuracy cannot be related to the true moisture content of the sample.

The precision estimates are based on an interlaboratory study of six different types of leather. One analyst in each of five laboratories performed two analyses on each sample on successive days for a total of 60 analyses. Recommended Practice E 180 was used in developing these precision estimates.

ภาคผนวก ข วิธีวิเคราะห์ค่าความแข็งของวัสดุตามมาตรฐานการทดสอบ ASTM D 2240-81

Standard Test Method for RUBBER PROPERTY—DUROMETER HARDNESS¹

This standard is issued under the fixed designation D 2240; the number immediately following the designation indicates the year of original adoption or, in the case of revision, the year of last revision. A number in parentheses indicates the year of last reapproval. A superscript epsilon (ε) indicates an editorial change since the last revision or reapproval.

This method has been approved for use by agencies of the Department of Defense to replace methods 5311.1 and 5321 in Federal Test Method Standard 6001 and method 1084 of Federal Test Method Standard 406, and for listing in the DoD Index of Specifications and Standards.

¹ NOTE—Section 5.1.4 was corrected editorially in October 1981.

1. Scope

1.1 This method covers two types of durometers, A and D, and the procedure for determining the indentation hardness of homogeneous materials ranging from soft vulcanized rubber to some rigid plastics.

1.2 This method is not applicable to the testing of coated fabrics.

2. Applicable Documents

2.1 ASTM Standards:

D 530 Testing Hard Rubber Products²

D 618 Conditioning of Plastics and Electrical Insulating Materials for Testing³

D 785 Test for Rockwell Hardness of Plastics and Electrical Insulating Materials³

D 1349 Practice for Rubber—Standard Temperatures and Atmospheres for Testing and Conditioning^{2,4}

D 1415 Test for Rubber Property—International Hardness²

D 3040-81 Practice for Preparing Precision Statements for Standards Related to Rubber and Rubber Products^{2,4}

3. Summary of Methods

3.1 The Type A durometer is used for measuring softer materials, and the Type D for harder materials (see Note 7, Section 9). This Standard permits hardness measurements based on either initial indentation or indentation after specified periods of time, or both.

4. Significance

4.1 This method is based on the penetration of a specified indentor forced into the material

under specified conditions. The indentation hardness is inversely related to the penetration and is dependent on the elastic modulus and viscoelastic behavior of the material. The shape of the indentor and the force applied to it influence the results obtained so that there may be no simple relationship between the results obtained with one type of durometer and those obtained with either another type of durometer or another instrument for measuring hardness. This method is an empirical test intended primarily for control purposes. No simple relationship exists between indentation hardness determined by this method and any fundamental property of the material tested. For specification purposes, it is recommended that Method D 1415 be used for soft materials and Method A of Method D 530 or Method D 785 be used for hard materials.

5. Apparatus

5.1 Hardness-measuring apparatus or durometer consisting of the following components:

5.1.1 Pressor Foot with a hole having a diameter between 2.5 and 3.2 mm (0.10 and 0.13 in.) centered at least 6 mm (0.25 in.) from any edge of the foot.

¹ This method is under the jurisdiction of ASTM Committee D-11 on Rubber and is the direct responsibility of Subcommittee D11.10 on Physical Tests.

Current edition approved March 27, 1981. Published May 1981. Originally published as D 2240-64 T. Last previous edition D 2240-75.

² 1983 Annual Book of ASTM Standards, Vol 09.01.

³ 1983 Annual Book of ASTM Standards, Vol 08.01.

⁴ 1983 Annual Book of ASTM Standards, Vol 09.02.

5.1.2 Indentor formed from hardened steel rod with a diameter between 1.15 and 1.40 mm (0.045 and 0.055 in.) to the shape and dimensions shown in Fig. 1 for Type A durometers or Fig. 2 for Type D durometers.

5.1.3 Indicating Device on which the amount of extension of the point of indentor may be read in terms of graduations ranging from zero for full extension of 2.46 to 2.54 mm (0.097 to 0.100 in.) to 100 for zero extension obtained by placing presser foot and indentor in firm contact with a flat piece of glass.

NOTE 1—Type A Shore Durometers serial numbers 1 through 16 300 and 16 351 through 16 900 and Type A-2 Shore Durometers numbers 1 through 8077 do not meet the requirement of 2.46 to 2.54 mm (0.097 to 0.100 in.) extension of the indentor at zero reading. These durometers will give readings which are low by amounts ranging from 3 units at 30 hardness to 1 unit at 90 hardness.

5.1.4 Calibrated Spring for applying force to the indentor in accordance with one of the following equations:

$$\text{Force, N} = 0.550 + 0.075 H_A \quad (1)$$

where H_A is the hardness reading on a Type A durometer, and

$$\text{Force, N} = 0.4445 H_D \quad (2)$$

where H_D is the hardness reading on a Type D durometer.

6. Test Specimen

6.1 The test specimen shall be at least 6 mm (0.25 in.) in thickness unless it is known that identical results are obtained with a thinner specimen (Note 2). A specimen may be composed of plied pieces to obtain the necessary thickness, but determinations made on such specimens may not agree with those made on solid specimens because the surfaces between plies may not be in complete contact. The lateral dimensions of the specimen shall be sufficient to permit measurements at least 12 mm (0.5 in.) from any edge unless it is known that identical results are obtained when measurements are made at a lesser distance from an edge. The surface of the specimen shall be flat over sufficient area to permit the presser foot to contact the specimen over an area having a radius of at least 6 mm (0.25 in.) from the indentor point. A suitable hardness determination cannot be made on a rounded, uneven, or rough surface.

NOTE 2—The minimum requirement for the thickness of the specimen is dependent on the extent of penetration of the indentor into the specimen; that is, thinner specimens may be used for materials having hardness values at the upper end of the scale. The minimum distance from the edge at which measurements may be made likewise decreases as the hardness increases. For materials having hardness values above 50 Type D durometer, the thickness of the specimen should be at least 3 mm (0.12 in.) and measurements should not be made closer than 6 mm (0.25 in.) to any edge.

7. Calibration

7.1 The spring can be calibrated by supporting the durometer in a vertical position and resting the point of the indentor on a small spacer at the center of one pan of a balance as shown in Fig. 3 in order to prevent interference between presser foot and pan (Note 3). The spacer shall have a small cylindrical stem approximately 2.5 mm (0.1 in.) in height and 1.25 mm (0.05 in.) in diameter, and shall be slightly cupped on top to accommodate the indentor point. Balance the mass of the spacer by a tare on the opposite pan of the balance. Add known masses to the opposite pan to balance the force on the indentor at various scale readings. The measured force ($9.8 \times \text{mass in kilograms}$) shall equal the force calculated by either Eq 1 within ± 0.08 N or Eq 2 within ± 0.44 N.

NOTE 3—Instruments specifically designed for calibration of durometers may be used. Zwick & Co., Control Equipment 7501, can be used for calibration as it is capable of measuring or applying a force on the point of the indentor within 0.004 N for a Type A durometer and within 0.02 N for a Type D durometer. Zwick Control Equipment 7501 with serial numbers higher than WA-20301 are satisfactory for this work. Instruments with lower serial numbers must be modified.

7.2 Frequent checks inbetween calibrations in accordance with 7.1, of the indentor by means of a test block supplied by the manufacturer should be made to monitor the condition of the indentor relative to possible wear or damage.

8. Conditioning

8.1 Tests shall be made at $23 \pm 2^\circ\text{C}$ ($73.4 \pm 3.6^\circ\text{F}$) if the temperature of test is not specified. When tests are made at other temperatures, it is recommended that they be made at one or more of the standard temperatures given in Practice D 1349 or Procedure A of Method

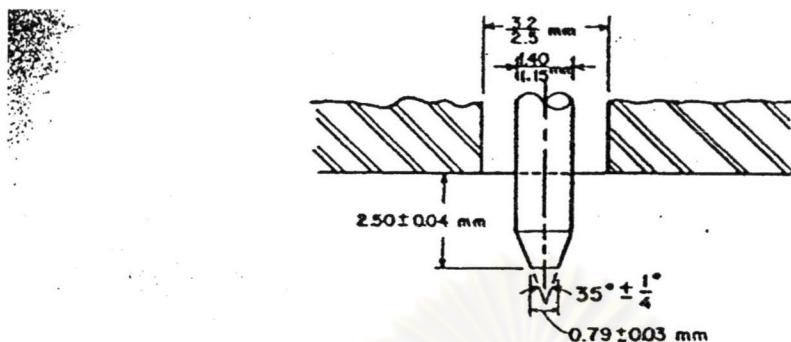


FIG. 1 Indenter for Type A Durometer

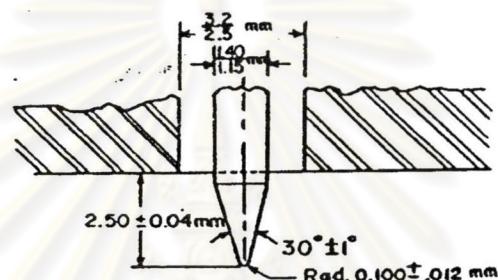


FIG. 2 Indenter for Type D Durometer

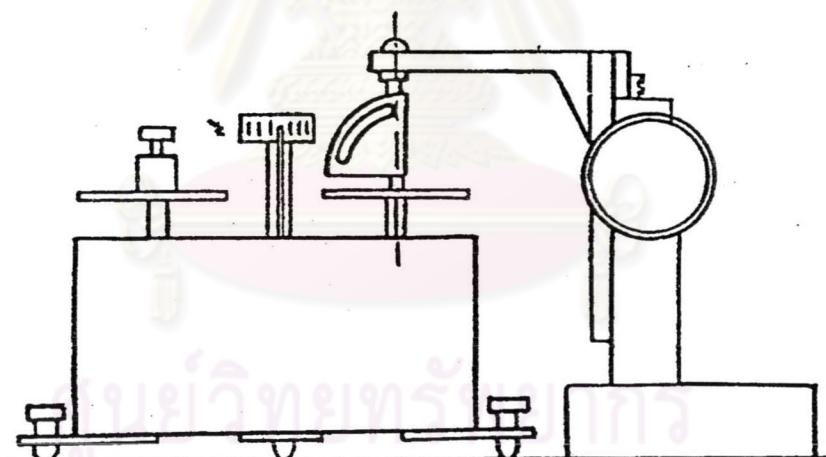


FIG. 3 Apparatus for Calibration of Durometer Spring

The American Society for Testing and Materials takes no position respecting the validity of any patent rights asserted in connection with any item mentioned in this standard. Users of this standard are expressly advised that determination of the validity of any such patent rights, and the risk of infringement of such rights, are entirely their own responsibility.

This standard is subject to revision at any time by the responsible technical committee and must be reviewed every five years and if not revised, either reapproved or withdrawn. Your comments are invited either for revision of this standard or for additional standards and should be addressed to ASTM Headquarters. Your comments will receive careful consideration at a meeting of the responsible technical committee, which you may attend. If you feel that your comments have not received a fair hearing you should make your views known to the ASTM Committee on Standards, 1916 Race St., Philadelphia, Pa. 19103, which will schedule a further hearing regarding your comments. Failing satisfaction there, you may appeal to the ASTM Board of Directors.

ภาคผนวก ๑ แสดงผลการทดสอบในส่วนของแรงเหวี่ยง

ตาราง ๑. ๑ แสดงผลการทดสอบความต้านทานของโลหะที่อยู่บนรุ่ม ๓๐๓ K

หมายเลข ที่	วันที่ทำการทดสอบ ที่	ชนิดของโลหะ		ชนิดของโลหะ		ชนิดของโลหะ		ชนิดของโลหะ		ชนิดของโลหะ		ชนิดของโลหะ	
		น้ำหนักกิโล กรัม	น้ำหนักกิโล กรัม	น้ำหนักกิโล กรัม	น้ำหนักกิโล กรัม	น้ำหนักกิโลกรัม							
0	x	1.231	1.279	1.28	x	1.093	x	1.28	x	1.093	17.11	18.69	0
1	1.11	1.142	1.14	1.372	1.088	0.048	1.23	1.324	1.04	18.27	27.31	1	
2	1.161	1.191	1.193	1.267	0.967	0.032	1.108	1.225	0.935	18.50	31.02	2	
3	1.293	1.324	1.323	1.347	1.008	0.03	1.163	1.317	0.978	18.92	34.66	3	
4	1.09	1.118	1.118	1.283	0.972	0.028	1.123	0.031	1.456	1.092	18.32	33.33	4
5	0.775	0.803	0.8	0.975	0.676	0.028	0.676	0.772	0.947	0.648	19.14	46.14	6
6	1.355	1.381	1.382	1.602	1.183	0.026	1.183	1.356	1.576	1.157	17.20	36.21	7
7	1.466	1.509	1.508	1.725	1.289	0.044	1.289	1.464	1.681	1.245	17.59	35.02	8
9	1.415	1.444	1.443	1.678	1.235	0.029	1.235	1.414	1.649	1.206	17.25	36.73	9
10	1.413	1.463	1.462	1.749	1.244	0.05	1.244	1.412	1.699	1.194	18.26	42.29	10
11	1.355	1.383	1.381	1.673	1.176	0.028	1.176	1.353	1.645	1.148	17.86	43.29	12
12	1.247	1.292	1.29	1.581	1.097	0.045	1.097	1.245	1.536	1.052	18.35	46.01	14
13	1.013	1.046	1.046	1.368	0.881	0.033	0.881	1.013	1.325	0.848	19.46	56.25	16
14	1.227	1.28	1.278	1.63	1.08	0.053	1.08	1.225	1.577	1.027	19.28	53.55	18
15	1.321	1.35	1.351	1.72	1.15	0.029	1.15	1.322	1.691	1.121	17.93	50.85	20
16	1.506	1.537	1.537	1.936	1.306	0.032	1.306	1.505	1.904	1.274	18.13	49.45	25
17	1.132	1.168	1.167	1.577	0.983	0.036	0.983	1.131	1.541	0.947	19.43	62.72	30
18	1.384	1.437	1.438	1.943	1.215	0.053	1.215	1.385	1.89	1.162	19.19	62.65	35
19	1.716	1.764	1.766	2.327	1.489	0.048	1.489	1.718	2.279	1.441	19.22	58.15	40
20	1.215	1.255	1.255	1.841	1.052	0.04	1.052	1.215	1.801	1.012	20.06	77.96	45
21	1.726	1.761	1.763	2.433	1.487	0.035	1.487	1.728	2.398	1.452	19.01	65.15	60
22	1.371	1.406	1.404	2.104	1.185	0.034	1.185	1.37	2.07	1.151	19.03	79.84	75
23	1.048	1.086	1.084	1.765	0.911	0.038	0.911	1.046	1.727	0.873	19.82	97.82	90
24	1.322	1.382	1.382	2.141	1.161	0.06	1.161	1.322	2.081	1.101	20.07	89.01	110
25	1.216	1.25	1.25	2.152	1.045	0.034	1.045	1.216	2.118	1.011	20.28	109.50	120

ຕະຫຼາງ ၁.၁ (ຕ່ອງ) ແສດຜົນກາຮາກພຽມາໃສ່ຄວາມຮູ້ບໍລິຫານທີ່ໂຄງໝາກີ 303 K

ตาราง ๑.๑ (ต่อ๒) แสดงผลการหาปริมาณความชื้นของพืชที่ถูกอบแห้ง ๓๐๓ K

ຮັບທີ່ກາງຄາດຍອດ		ໜົມຍາຍຫຼັງ		ໂຄນາ(B)		ໜົມຍາຍຫຼັງ		ໜົມຍາຍຫຼັງ		ໜົມຍາຍຫຼັງ	
ທຳນັ້ນ ກົດ	ທຳນັ້ນ ກົດ	ນໍາຫັນການຍິນ	ນໍາຫັນການຍິນ	ນໍາຫັນການແປ່ງ	ນໍາຫັນການແປ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ	ນໍາຫັນການສົ່ງ
0	×	×	1,533	×	1,313	x	1,533	x	1,313	16.76	17.49
1	1,422	1,444	1,428	1,516	1,223	0.022	1,406	1,494	1,201	17.07	24.40
2	1,460	1,477	1,476	1,579	1,262	0.017	1,459	1,562	1,245	17.19	25.46
3	1,466	1,490	1,476	1,592	1,263	0.024	1,452	1,568	1,239	17.19	26.55
4	1,229	1,246	1,247	1,397	1,065	0.017	1,23	1.38	1,048	17.37	31.68
5	1,211	1,222	1,222	1,396	1,046	0.011	1,211	1,385	1,035	17.00	33.82
6	1,297	1,324	1,308	1,486	1,115	0.027	1,281	1,459	1,088	17.74	34.10
7	1,277	1,294	1,293	1,466	1,106	0.017	1,276	1,449	1,089	17.17	33.06
8	1,239	1,253	1,250	1,461	1,067	0.014	1,236	1,447	1,053	17.38	37.42
9	1,286	1,309	1,295	1,517	1,107	0.023	1,272	1,494	1,084	17.34	37.82
10	1,567	1,577	1,578	1,846	1,351	0.01	1,568	1,836	1,341	16.93	36.91
11	1,056	1,075	1,077	1,316	0.916	0.019	1,058	1,296	0.897	17.95	44.48
12	1,828	1,859	1,839	2,133	1,575	0.031	1,808	2,102	1,544	17.10	36.14
13	1,437	1,459	1,458	1,752	1,247	0.022	1,436	1,73	1,225	17.22	41.22
14	1,251	1,261	1,261	1,568	1,076	0.01	1,251	1,578	1,066	17.35	48.03
15	1,247	1,275	1,260	1,560	1,074	0.028	1,232	1,532	1,046	17.78	46.46
16	1,182	1,189	1,189	1,594	1,015	0.007	1,182	1,587	1,008	17.26	57.44
17	0.996	1,009	1,010	1,438	0.857	0.013	0.997	1,425	0.844	18.13	68.84
18	1,283	1,294	1,294	1,732	1,103	0.011	1,283	1,721	1,092	17.49	57.60
19	1,444	1,457	1,457	1,948	1,247	0.013	1,444	1,935	1,234	17.02	56.81
20	1,329	1,342	1,339	1,876	1,140	0.013	1,326	1,863	1,127	17.66	65.31
21	1,539	1,567	1,551	2,160	1,323	0.028	1,523	2,132	1,295	17.61	64.63
22	1,127	1,149	1,136	1,806	0.961	0.022	1,114	1,784	0.939	18.64	89.99
23	1,304	1,327	1,311	1,998	1,113	0.023	1,288	1,975	1.09	18.17	81.19
24	1,577	1,594	1,592	2,397	1,358	0.017	1,575	2.38	1,341	17.45	77.48
25	1,562	1,580	1,580	2,426	1,344	0.018	1,562	2,408	1,326	17.80	81.60
26	1,852	1,883	1,867	2,816	1,581	0.031	1,836	2,785	1.55	18.45	79.68
27	1,795	1,810	1,810	2,863	1,541	0.015	1,795	2,838	1.526	17.63	85.98

ຕារាង ទ.2 នៃទូរសព្ទការងារបានរឿងបានការម្រីដែលត្រួលបានក្នុងវគ្គិក 313 K

ល.រ ទី	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី	ទឹកអាយុខ្លះ		ទឹកអាយុខ្លះ		ទឹកអាយុខ្លះ		ទឹកអាយុខ្លះ	
					ក្រឡាចាស់(A)	ក្រឡាចាស់(B)	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី	បំណើដី
0	x	1.256	1.256	x	1.089	x	1.256	x	1.089	15.34	17.489	0
1	1.033	1.098	1.099	1.183	0.947	0.065	1.034	1.118	0.882	17.23	26.76	1
2	1.24	1.327	1.325	1.445	1.15	0.067	1.238	1.358	1.063	16.46	27.75	2
3	0.96	1.011	1.148	0.87	0.06	0.951	1.088	0.81	17.41	34.32	3	
4	1.241	1.321	1.483	1.142	0.08	1.241	1.403	1.062	16.85	32.11	4	
5	1.088	1.164	1.162	1.356	0.999	0.076	1.086	1.28	0.923	17.66	38.68	5
6	0.906	0.963	0.962	1.173	0.823	0.057	0.905	1.116	0.766	18.15	45.69	6
7	1.087	1.148	1.143	1.367	0.987	0.061	1.082	1.306	0.926	16.85	41.04	7
8	1.127	1.175	1.172	1.408	1.005	0.048	1.124	1.36	0.957	17.45	42.11	8
9	1.341	1.411	1.406	1.679	1.209	0.07	1.336	1.609	1.139	17.30	41.26	9
10	1.365	1.429	1.421	1.716	1.226	0.064	1.357	1.652	1.162	16.78	42.17	10
11	1.589	1.676	1.675	1.966	1.455	0.087	1.588	1.879	1.368	16.08	37.35	12
12	1.362	1.437	1.435	1.752	1.239	0.075	1.36	1.677	1.164	16.84	44.07	14
13	1.264	1.344	1.342	1.688	1.159	0.08	1.262	1.608	1.079	16.96	49.03	16
14	1.221	1.28	1.279	1.604	1.105	0.059	1.22	1.545	1.046	16.63	47.71	18
15	1.492	1.56	1.556	1.94	1.342	0.068	1.488	1.872	1.274	16.80	46.94	20
16	1.314	1.394	1.391	1.857	1.193	0.08	1.311	1.777	1.113	17.79	59.66	25
17	1.454	1.512	1.512	1.982	1.305	0.058	1.454	1.924	1.247	16.60	54.29	30
18	1.063	1.121	1.12	1.693	0.957	0.058	1.062	1.635	0.889	18.13	81.87	35
19	1.22	1.269	1.267	1.85	1.083	0.049	1.218	1.801	1.034	17.79	74.18	40
20	1.075	1.145	1.145	1.694	0.977	0.07	1.075	1.624	0.907	18.52	79.05	45
21	1.376	1.441	1.439	2.087	1.233	0.065	1.374	2.022	1.168	17.64	73.12	60
22	1.277	1.335	1.332	2.101	1.137	0.058	1.274	2.043	1.079	18.07	89.34	75
23	0.977	1.03	1.027	1.781	0.877	0.053	0.974	1.728	0.824	18.20	109.71	90
24	1.026	1.095	1.095	1.887	0.932	0.069	1.026	1.818	0.883	18.88	110.66	110
25	1.058	1.123	1.12	1.941	0.951	0.065	1.055	1.876	0.886	19.07	111.74	125
26	1.249	1.319	1.313	2.215	1.121	0.07	1.243	2.145	1.061	18.27	104.09	150
27	0.856	0.93	0.929	1.731	0.787	0.074	0.855	1.657	0.713	19.92	132.40	180

ទារាង ៣.២ (ចំនាំ 1) នៃការប្រើប្រាស់បច្ចេកវិទ្យាបច្ចុប្បន្ន ក្នុងក្រុងក្រសួង នគរបាល ខេត្ត កែវ ខេត្ត សាកលវិទ្យា

លេខរៀង ទី	ការប្រើប្រាស់ បច្ចុប្បន្ន	ការប្រើប្រាស់ បច្ចុប្បន្ន	ការប្រើប្រាស់ បច្ចុប្បន្ន	ការប្រើប្រាស់ បច្ចុប្បន្ន (B)		ការប្រើប្រាស់ បច្ចុប្បន្ន (ក្រសួង)				
				បច្ចុប្បន្ន	បច្ចុប្បន្ន					
0	x	x	0	1.167	x	1.012	x	1.167	x	1.012
1	1.278	1.286	1	1.377	1.118	0.009	1.277	1.368	1.109	15.32
2	1.294	1.317	2	1.416	1.142	0.023	1.295	1.393	1.119	15.15
3	1.044	1.067	3	1.179	0.920	0.023	1.044	1.156	0.897	15.73
4	1.198	1.223	4	1.222	1.059	0.025	1.197	1.347	1.034	16.39
5	1.283	1.303	5	1.471	1.125	0.02	1.283	1.451	1.105	15.76
6	1.199	1.217	6	1.219	1.054	0.018	1.201	1.398	1.036	16.11
7	1.378	1.402	7	1.405	1.621	0.024	1.381	1.597	1.192	16.11
8	1.181	1.206	8	1.206	1.405	0.040	1.024	1.182	1.381	15.09
9	1.762	1.789	9	1.791	2.040	1.558	0.027	1.764	2.013	1.531
10	1.859	1.886	10	1.886	2.149	1.636	0.026	1.86	2.123	1.61
11	1.351	1.376	11	1.378	1.648	1.192	0.025	1.353	1.623	1.167
12	1.307	1.334	12	1.334	1.618	1.155	0.027	1.307	1.591	1.128
13	1.354	1.379	13	1.381	1.688	1.194	0.025	1.356	1.663	1.169
14	1.341	1.366	14	1.366	1.707	1.183	0.025	1.341	1.682	1.158
15	1.647	1.671	15	1.673	2.034	1.450	0.024	1.649	2.01	1.426
16	1.149	1.174	16	1.173	1.549	1.010	0.025	1.148	1.524	0.985
17	1.238	1.252	17	1.254	1.693	1.082	0.014	1.24	1.679	1.068
18	1.286	1.315	18	1.316	1.769	1.138	0.029	1.287	1.74	1.109
19	1.777	1.802	19	1.803	2.341	1.567	0.025	1.778	2.316	1.542
20	1.417	1.493	20	1.498	2.097	1.292	0.023	1.475	2.074	1.269
21	1.301	1.320	21	1.319	1.952	1.137	0.019	1.3	1.933	1.118
22	1.259	1.280	22	1.282	1.933	1.102	0.021	1.261	1.912	1.081
23	1.26	1.279	23	1.278	2.008	1.102	0.019	1.259	1.989	1.083
24	1.343	1.377	24	1.379	2.147	1.187	0.034	1.345	2.113	1.153
25	1.5	1.530	25	1.531	2.471	1.323	0.03	1.501	2.441	1.293
26	1.426	1.452	26	1.451	2.375	1.255	0.026	1.425	2.349	1.229
27	1.189	1.211	27	1.211	2.046	1.041	0.022	1.189	2.024	1.019

ตาราง ๑.๒ (ต่อ2) ผลการทดสอบความร้อนคงที่ของห้องปฏิบัติการ ๓๑๓ K

ลำดับ ที่	วันที่ ทำการทดลอง	วันทดลอง		วันทดลองต่อไป										
		วันที่ ทำการทดลอง	เวลาที่ ทำการทดลอง											
0	25/12/48	0	x	1.704	x	1.462	x	1.704	x	1.462	x	1.655	18.40	0
1	1.191	1.209	1.210	1.288	1.027	0.018	1.192	1.27	1.009	1.117	1.117	18.14	25.87	1
2	1.316	1.332	1.334	1.458	1.133	0.016	1.318	1.442	1.117	1.117	1.117	17.99	29.10	2
3	1.154	1.171	1.173	1.298	0.983	0.017	1.166	1.281	0.976	1.281	1.281	18.44	31.25	3
4	1.201	1.218	1.218	1.386	1.034	0.017	1.201	1.369	1.017	1.017	1.017	18.09	34.61	4
5	1.298	1.319	1.321	1.505	1.121	0.021	1.3	1.484	1.1	1.1	1.1	18.18	34.91	5
6	1.056	1.071	1.070	1.270	0.907	0.015	1.055	1.255	0.892	1.255	1.255	18.27	40.70	6
7	1.134	1.149	1.151	1.345	0.976	0.015	1.136	1.33	0.961	1.33	1.33	18.21	38.40	7
8	1.181	1.197	1.197	1.430	1.012	0.016	1.181	1.414	0.996	1.414	1.414	18.57	41.97	8
9	1.467	1.486	1.486	1.738	1.263	0.019	1.467	1.719	1.244	1.719	1.719	17.93	38.18	9
10	1.365	1.378	1.379	1.648	1.171	0.013	1.366	1.635	1.158	1.635	1.635	17.96	41.19	10
11	1.309	1.329	1.329	1.647	1.126	0.02	1.309	1.627	1.106	1.627	1.627	18.35	47.11	12
12	1.245	1.266	1.266	1.585	1.071	0.021	1.245	1.564	1.05	1.564	1.564	18.57	48.95	14
13	1.217	1.231	1.230	1.573	1.041	0.014	1.216	1.559	1.027	1.559	1.559	18.40	51.80	16
14	1.083	1.103	1.103	1.439	0.983	0.02	1.083	1.419	0.913	1.419	1.419	18.62	55.42	18
15	1.385	1.409	1.408	1.770	1.199	0.024	1.384	1.746	1.175	1.746	1.746	17.79	48.60	20
16	1.66	1.684	1.685	2.079	1.440	0.024	1.661	2.055	1.416	2.055	2.055	17.30	45.13	25
17	1.213	1.232	1.231	1.720	1.042	0.019	1.212	1.701	1.023	1.701	1.701	18.48	66.28	30
18	1.032	1.045	1.046	1.573	0.879	0.013	1.033	1.56	0.866	1.56	1.56	19.28	80.14	35
19	1.105	1.124	1.123	1.641	0.946	0.019	1.104	1.622	0.927	1.622	1.622	19.09	74.97	40
20	1.156	1.179	1.179	1.722	0.995	0.023	1.156	1.699	0.972	1.699	1.699	18.93	74.79	45
21	1.356	1.375	1.374	2.034	1.161	0.019	1.356	2.015	1.142	2.015	2.015	18.65	76.44	60
22	1.195	1.212	1.212	1.883	1.025	0.017	1.195	1.886	1.008	1.886	1.886	18.55	85.12	75
23	1.166	1.183	1.185	1.886	0.996	0.017	1.168	1.869	0.979	1.869	1.869	19.31	90.91	90
24	1.228	1.250	1.251	2.058	1.053	0.022	1.229	2.036	1.031	2.036	2.036	19.20	97.48	105
25	1.686	1.712	1.712	2.610	1.453	0.026	1.686	2.584	1.427	2.584	2.584	18.15	81.08	120
26	1.267	1.286	1.286	2.147	1.085	0.019	1.267	2.128	1.066	2.128	2.128	18.86	99.62	150
27	1.179	1.200	1.200	2.049	1.009	0.021	1.179	2.028	0.988	2.028	2.028	19.33	105.26	180

ตาราง ๓.๓ เมตริกส์การหารากำไรของวัสดุที่อุ่นห้อง ๓๒๓ K

ลำดับ ที่	หน่วย ท่า	หน้างานก่อปูน ท่า	หน้างานหลัง ท่า	หน้างานก่อแม่น้ำ (รวมรสด)	หน้างานหลังแบบ (รวมรสด)	หน้างานรสดท่า	หน้างานก่อแม่น้ำ (หักรสด)	หน้างานหลังแบบ (หักรสด)	หน้างานรสดท่า	หน้างานหลังแบบ (หักรสด)	หน้างานรสดท่า	หน้างานรสดท่า	คงเหลือห้อง		อุณหภูมิที่ 322.4-323 K
													คงเหลือห้อง(A)	คงเหลือห้อง(B)	
0	x	x	x	0.999	x	0.855	x	0.999	x	0.855	x	0.855	16.84	18.984	0
1	1.002	1.030	1.031	1.141	0.882	0.028	1.003	1.113	0.854	1.113	0.854	1.113	17.45	30.33	1
2	1.465	1.509	1.509	1.705	1.298	0.044	1.465	1.661	1.254	1.661	1.254	1.661	16.83	32.46	2
3	1.003	1.038	1.040	1.224	0.887	0.035	1.005	1.189	0.852	1.189	0.852	1.189	17.96	39.55	3
4	1.266	1.291	1.292	1.509	1.106	0.025	1.267	1.484	1.081	1.484	1.081	1.484	17.21	37.28	4
5	1.090	1.118	1.120	1.378	0.954	0.028	1.092	1.35	0.926	1.092	0.926	1.092	17.93	45.79	5
6	1.275	1.309	1.309	1.576	1.123	0.034	1.275	1.542	1.089	1.542	1.089	1.542	17.08	41.60	6
7	0.883	0.904	0.905	1.182	0.771	0.021	0.884	1.161	0.76	0.884	1.161	0.76	17.87	54.80	7
8	1.154	1.198	1.198	1.532	1.020	0.044	1.154	1.488	0.976	1.154	1.488	0.976	18.24	52.46	8
9	1.240	1.267	1.268	1.618	1.080	0.027	1.241	1.591	1.063	1.241	1.591	1.063	17.85	51.09	9
10	1.101	1.135	1.136	1.487	0.962	0.034	1.102	1.453	0.928	1.102	1.453	0.928	18.75	56.57	10
11	1.744	1.779	1.783	2.200	1.523	0.035	1.748	2.165	1.488	1.748	2.165	1.488	17.47	45.50	12
12	0.965	0.993	0.994	1.408	0.840	0.028	0.966	1.38	0.812	0.966	1.38	0.812	18.97	69.95	14
13	1.335	1.365	1.364	1.805	1.161	0.03	1.334	1.775	1.131	1.334	1.775	1.131	17.95	56.94	16
14	0.921	0.954	0.954	1.444	0.808	0.033	0.921	1.411	0.775	0.921	1.411	0.775	18.84	82.06	18
15	0.978	0.998	0.998	1.483	0.844	0.02	0.978	1.463	0.824	0.978	1.463	0.824	18.69	77.55	20
16	1.280	1.309	1.311	1.873	1.114	0.029	1.282	1.844	1.085	1.282	1.844	1.085	18.16	69.95	25
17	1.145	1.190	1.191	1.851	1.005	0.045	1.146	1.806	0.96	1.146	1.806	0.96	19.38	88.13	30
18	1.039	1.070	1.070	1.670	0.900	0.031	1.039	1.639	0.869	1.039	1.639	0.869	19.56	88.61	35
19	1.033	1.064	1.067	1.785	0.897	0.031	1.036	1.754	0.866	1.036	1.754	0.866	19.63	102.54	40
20	0.704	0.732	0.732	1.348	0.613	0.028	0.704	1.32	0.685	0.704	1.32	0.685	20.34	125.64	45
21	0.929	0.961	0.962	1.692	0.805	0.032	0.93	1.66	0.773	0.93	1.66	0.773	20.31	114.75	60
22	0.918	0.943	0.942	1.827	0.783	0.025	0.917	1.802	0.758	0.917	1.802	0.758	20.98	137.73	75
23	1.057	1.082	1.082	2.005	0.901	0.025	1.057	1.98	0.876	1.057	1.98	0.876	20.66	126.03	90
24	1.101	1.131	1.131	2.157	0.941	0.03	1.101	2.127	0.911	1.101	2.127	0.911	20.86	133.48	105
25	0.988	1.014	1.012	2.024	0.835	0.026	0.986	1.998	0.809	0.986	1.998	0.809	21.88	146.97	120
26	0.925	0.945	0.945	1.917	0.783	0.02	0.925	1.897	0.763	0.925	1.897	0.763	21.23	148.62	150
27	0.893	0.925	0.925	1.864	0.760	0.032	0.893	1.832	0.728	0.893	1.832	0.728	22.66	151.65	180

ตาราง ค.3 (ต่อ1) ผลการทดสอบทางเคมีของน้ำอุ่นห้อง 323 K

ทันท์ชั้น ที่ ท.	น้ำอุ่นก่อฟอง ท่า	น้ำหนึ่งหลัง ท่า	ขั้นตอนทั้งหมด		คงเหลือ		อุณหภูมิคงเหลือ 322.7-323.3 K	
			น้ำหนึ่งหลังแยก (รวมร่อง)	น้ำหนึ่งหลังแยก (ร่องร่อง)	น้ำหนึ่งหลังแยก (ทั้งร่อง)	น้ำหนึ่งหลังแยก (ทั้งร่อง)		
0	x	x	1.132	x	0.964	x	1.132	0.964
1	1.568	1.603	1.609	1.710	1.372	0.035	1.574	1.337
2	1.502	1.533	1.533	1.660	1.304	0.031	1.502	1.273
3	1.237	1.261	1.263	1.422	1.073	0.024	1.239	1.398
4	1.223	1.251	1.256	1.425	1.065	0.028	1.228	1.397
5	1.205	1.233	1.234	1.407	1.044	0.028	1.206	1.379
6	1.440	1.473	1.478	1.699	1.259	0.033	1.445	1.666
7	1.707	1.743	1.744	1.991	1.490	0.036	1.708	1.955
8	1.432	1.467	1.473	1.727	1.257	0.035	1.438	1.692
9	1.166	1.196	1.202	1.447	1.019	0.03	1.172	1.417
10	1.642	1.676	1.684	1.964	1.440	0.034	1.65	1.93
11	1.624	1.662	1.669	1.981	1.429	0.038	1.631	1.943
12	1.628	1.659	1.662	2.028	1.418	0.031	1.631	1.997
13	1.066	1.092	1.092	1.430	0.922	0.026	1.066	1.404
14	1.576	1.600	1.601	2.045	1.364	0.024	1.577	2.021
15	1.607	1.646	1.651	2.084	1.407	0.039	1.612	2.045
16	1.207	1.233	1.233	1.732	1.039	0.026	1.207	1.706
17	1.245	1.276	1.278	1.824	1.082	0.031	1.247	1.793
18	1.563	1.600	1.603	2.156	1.368	0.037	1.566	2.119
19	1.448	1.486	1.487	2.089	1.267	0.037	1.45	2.052
20	1.302	1.345	1.348	1.926	1.147	0.043	1.305	1.883
21	1.410	1.458	1.445	2.195	1.226	0.028	1.417	2.167
22	1.284	1.316	1.319	2.058	1.108	0.032	1.287	2.026
23	1.222	1.248	1.249	1.969	1.055	0.026	1.223	1.943
24	1.446	1.473	1.476	2.428	1.247	0.027	1.449	2.401
25	1.507	1.541	1.542	2.517	1.307	0.034	1.508	2.483
26	1.386	1.423	1.426	2.296	1.211	0.037	1.389	2.259
27	1.406	1.437	1.440	2.449	1.216	0.031	1.409	2.418

ទារាង ១.៣ (ទី២) នៃទីងិតការងារប្រើប្រាស់សម្រាប់ការអនុវត្តន៍ការកំណត់រយៈពេល 323 K

លេខរៀង	ការកំណត់រយៈពេល 19/48												
	អាមេរិក	អាមេរិក	អាមេរិក										
0	x	x	x	1.349	x	1.159	x	1.349	x	1.159	16.39	17.37	0
1	1.203	1.232	1.229	1.314	1.061	0.029	1.2	1.285	1.022	17.42	25.73	1	
2	1.228	1.251	1.248	1.368	1.072	0.023	1.225	1.345	1.049	16.78	28.22	2	
3	1.717	1.743	1.740	1.916	1.505	0.026	1.714	1.890	1.479	15.89	27.79	3	
4	1.207	1.223	1.221	1.398	1.042	0.016	1.205	1.382	1.026	17.45	34.70	4	
5	1.379	1.396	1.393	1.579	1.196	0.017	1.376	1.562	1.179	16.71	32.49	5	
6	1.488	1.517	1.513	1.730	1.299	0.029	1.484	1.701	1.27	16.85	33.94	6	
7	1.089	1.120	1.116	1.360	0.954	0.031	1.085	1.329	0.923	17.55	43.99	7	
8	1.562	1.589	1.587	1.867	1.358	0.027	1.560	1.84	1.331	17.21	38.24	8	
9	0.970	0.988	0.986	1.268	0.841	0.018	0.968	1.25	0.823	17.62	51.88	9	
10	1.364	1.392	1.390	1.678	1.192	0.028	1.362	1.65	1.164	17.01	41.75	10	
11	1.406	1.428	1.425	1.739	1.221	0.022	1.403	1.717	1.199	17.01	43.20	12	
12	1.270	1.293	1.290	1.650	1.102	0.023	1.267	1.627	1.079	17.42	50.79	14	
13	1.276	1.308	1.303	1.692	1.117	0.032	1.271	1.66	1.085	17.14	53.00	16	
14	1.452	1.475	1.473	1.899	1.262	0.023	1.45	1.876	1.239	17.03	51.41	18	
15	1.293	1.314	1.311	1.738	1.124	0.021	1.29	1.717	1.103	16.95	55.67	20	
16	1.586	1.617	1.615	2.060	1.391	0.031	1.584	2.029	1.36	16.47	49.19	25	
17	1.382	1.412	1.410	1.917	1.206	0.03	1.38	1.887	1.176	17.35	60.46	30	
18	1.237	1.259	1.257	1.809	1.072	0.022	1.235	1.787	1.05	17.62	70.19	35	
19	1.472	1.498	1.499	2.062	1.284	0.027	1.472	2.035	1.257	17.10	61.89	40	
20	1.263	1.293	1.288	1.886	1.098	0.03	1.258	1.856	1.068	17.79	73.78	45	
21	1.151	1.172	1.168	1.901	0.993	0.021	1.147	1.97	0.972	18.00	102.67	60	
22	1.517	1.546	1.542	2.280	1.321	0.029	1.513	2.251	1.292	17.11	74.23	75	
23	1.470	1.509	1.504	2.321	1.287	0.039	1.465	2.282	1.248	17.39	82.85	90	
24	1.083	1.114	1.111	1.921	0.939	0.021	1.09	1.9	0.918	18.74	106.97	105	
25	1.199	1.229	1.225	2.117	1.040	0.03	1.196	2.087	1.01	18.32	106.63	120	
26	0.898	0.911	0.910	1.720	0.765	0.013	0.887	1.707	0.752	19.28	126.99	150	
27	1.161	1.182	1.180	2.190	0.996	0.021	1.159	2.169	0.975	18.87	122.46	180	

ตาราง ๑.๓ (ต่อ) ผลของการทดลอง 22/12/48

หมายเลข ที่	ชนิดของผ้า			ขนาด(A)			ขนาด(B)			ขนาด(C)			ผลิตภัณฑ์ 322-B-323.2 K		
	ผ้ามัดก่อน	ผ้ามัดก่อน	ผ้ามัดก่อน	ผ้ามัดก่อนและ (รวมริบ)	ผ้ามัดก่อนและ (รวมริบ)	ผ้ามัดก่อนและ (รวมริบ)	ผ้ามัดก่อนและ (หักวัดดุ)								
0	x	x	x	1.247	x	1.090	x	1.247	x	1.09	14.40	17.22	0	14.40	17.22
1	0.945	0.958	0.955	1.081	0.831	0.013	0.942	1.068	0.818	15.16	30.56	1	15.16	30.56	
2	1.021	1.041	1.039	1.214	0.895	0.020	1.019	1.194	0.875	16.46	36.46	2	16.46	36.46	
3	1.369	1.369	1.359	1.576	1.180	0.010	1.349	1.566	1.170	15.30	33.85	3	15.30	33.85	
4	1.303	1.308	1.296	1.544	1.128	0.005	1.291	1.539	1.123	14.96	37.04	4	14.96	37.04	
5	1.056	1.065	1.063	1.332	0.917	0.009	1.054	1.323	0.908	16.08	45.70	5	16.08	45.70	
6	1.120	1.128	1.121	1.427	0.968	0.008	1.113	1.419	0.960	15.94	47.81	6	15.94	47.81	
7	0.978	1.009	1.003	1.335	0.866	0.031	0.972	1.304	0.836	16.41	56.17	7	16.41	56.17	
8	1.240	1.249	1.239	1.564	1.068	0.009	1.230	1.585	1.059	16.15	49.67	8	16.15	49.67	
9	0.937	0.952	0.950	1.334	0.822	0.015	0.935	1.319	0.807	15.86	63.44	9	15.86	63.44	
10	0.960	0.961	0.962	1.389	0.819	0.001	0.951	1.388	0.818	16.26	69.68	10	16.26	69.68	
11	1.187	1.198	1.187	1.647	1.025	0.011	1.176	1.636	1.014	15.98	61.34	12	15.98	61.34	
12	1.366	1.381	1.378	1.897	1.187	0.015	1.363	1.882	1.172	16.30	60.58	14	16.30	60.58	
13	1.059	1.065	1.057	1.579	0.904	0.006	1.051	1.573	0.898	17.04	75.17	16	17.04	75.17	
14	1.025	1.037	1.026	1.581	0.882	0.012	1.014	1.569	0.870	16.55	80.34	18	16.55	80.34	
15	1.255	1.275	1.277	1.885	1.098	0.020	1.257	1.865	1.078	16.60	73.01	20	16.60	73.01	
16	1.148	1.157	1.155	1.781	0.990	0.009	1.146	1.772	0.981	16.82	80.63	25	16.82	80.63	
17	1.265	1.283	1.279	2.058	1.089	0.018	1.261	2.040	1.071	17.74	90.48	30	17.74	90.48	
18	1.485	1.502	1.499	2.267	1.287	0.017	1.482	2.250	1.270	16.69	77.17	35	16.69	77.17	
19	1.583	1.600	1.597	2.417	1.360	0.017	1.580	2.400	1.343	17.65	78.70	40	17.65	78.70	
20	1.238	1.232	1.222	2.102	1.040	-0.006	1.228	2.108	1.046	17.40	101.53	45	17.40	101.53	
21	1.704	1.707	1.694	2.749	1.433	0.003	1.691	2.746	1.430	18.25	92.03	60	18.25	92.03	
22	1.420	1.444	1.443	2.541	1.211	0.024	1.419	2.517	1.187	19.55	112.05	75	19.55	112.05	
23	0.990	0.984	0.974	2.002	0.817	0.004	0.970	1.998	0.813	19.31	145.76	90	19.31	145.76	
24	1.104	1.117	1.112	2.291	0.924	0.013	1.099	2.278	0.911	20.64	150.05	105	20.64	150.05	
25	1.152	1.168	1.164	2.538	0.969	0.016	1.148	2.522	0.953	20.46	164.64	120	20.46	164.64	
26	1.075	1.074	1.066	2.245	0.889	-0.001	1.067	2.246	0.890	19.89	152.36	150	19.89	152.36	
27	0.949	0.960	0.960	2.087	0.787	0.011	0.949	2.076	0.776	22.29	167.53	180	22.29	167.53	

ទារាង ៣.4 សេចក្តីផលរាយប្រព័ន្ធអនុវត្តន៍ការងារដែលមានអំពីការប្រើប្រាស់កុណភាពក្នុង 303 K

គណៈកំរាលការងារ ទី	ការងារទី	ការងារទី														
		ការងារទី														
0	x	1.661	1.659	x	1.440	x	1.659	x	1.440	15.21	17.78	0	17.78	0	17.78	0
1	1.706	1.771	1.766	1.842	1.525	0.065	1.701	1.777	1.460	16.51	21.71	1	21.71	1	21.71	1
2	1.917	1.975	2.082	1.707	0.058	1.914	2.024	1.649	16.07	22.74	2	22.74	2	22.74	2	
3	1.886	1.952	1.951	2.083	1.684	0.065	1.885	2.017	1.618	16.50	24.66	3	24.66	3	24.66	3
4	1.618	1.689	1.684	1.837	1.448	0.071	1.613	1.766	1.377	17.14	28.25	4	28.25	4	28.25	4
5	1.540	1.607	1.605	1.762	1.383	0.067	1.538	1.695	1.316	16.87	28.80	5	28.80	5	28.80	5
6	1.301	1.356	1.355	1.529	1.158	0.056	1.300	1.474	1.103	17.86	33.64	6	33.64	6	33.64	6
7	1.427	1.504	1.499	1.682	1.284	0.077	1.422	1.605	1.207	17.81	32.97	7	32.97	7	32.97	7
8	1.837	1.932	1.928	2.135	1.663	0.095	1.833	2.040	1.568	16.90	30.10	8	30.10	8	30.10	8
9	1.686	1.780	1.775	1.987	1.530	0.094	1.681	1.893	1.436	17.06	31.82	9	31.82	9	31.82	9
10	1.543	1.631	1.626	1.850	1.394	0.088	1.538	1.762	1.306	17.76	34.92	10	34.92	10	34.92	10
11	1.824	1.900	1.898	2.179	1.631	0.076	1.822	2.103	1.555	17.17	35.24	12	35.24	12	35.24	12
12	1.546	1.608	1.605	1.861	1.374	0.062	1.543	1.799	1.312	17.61	37.12	14	37.12	14	37.12	14
13	1.710	1.768	1.766	2.047	1.520	0.058	1.708	1.989	1.462	16.83	36.05	16	36.05	16	36.05	16
14	1.630	1.707	1.703	2.003	1.461	0.077	1.626	1.926	1.384	17.49	39.16	18	39.16	18	39.16	18
15	1.354	1.414	1.411	1.715	1.201	0.060	1.351	1.655	1.141	18.40	45.06	20	45.06	20	45.06	20
16	1.509	1.625	1.622	1.975	1.387	0.116	1.506	1.859	1.271	18.49	46.26	25	46.26	25	46.26	25
17	1.373	1.438	1.433	1.817	1.226	0.065	1.368	1.752	1.161	17.83	50.90	30	50.90	30	50.90	30
18	1.466	1.572	1.566	1.981	1.339	0.106	1.460	1.875	1.233	18.41	52.07	35	52.07	35	52.07	35
19	1.521	1.589	1.584	2.107	1.345	0.068	1.516	2.039	1.277	18.72	59.67	40	59.67	40	59.67	40
20	1.739	1.816	1.810	2.328	1.553	0.077	1.733	2.251	1.476	17.41	52.51	45	52.51	45	52.51	45
21	1.514	1.590	1.589	2.123	1.355	0.076	1.513	2.047	1.279	18.30	60.05	60	60.05	60	60.05	60
22	1.439	1.500	1.498	2.123	1.272	0.061	1.437	2.062	1.211	18.66	70.27	75	70.27	75	70.27	75
23	1.245	1.320	1.315	1.945	1.111	0.075	1.240	1.870	1.036	19.69	80.50	90	80.50	90	80.50	90
24	1.383	1.455	1.451	2.120	1.230	0.062	1.389	2.058	1.168	18.92	76.20	105	76.20	105	76.20	105
25	1.506	1.566	1.564	2.300	1.327	0.060	1.504	2.240	1.267	18.71	76.80	120	76.80	120	76.80	120
26	1.226	1.283	1.277	2.036	1.073	0.057	1.220	1.979	1.016	20.08	94.78	150	94.78	150	94.78	150
27	1.484	1.546	1.542	2.423	1.300	0.062	1.480	2.361	1.238	19.55	90.71	180	90.71	180	90.71	180

ตาราง ๑.๔ (ต่อ ๑) ผลทดลองการหาปริมาณความร้อนของน้ำในภาชนะป้องกันหนามาก ๓๐๓ K
วันที่ทำการทดลอง ๑๐/๑/๔๘

หมายเลข ที่	น้ำหนักก้อน กก.	น้ำหนักหลัง กก.	น้ำหนักก้อนแซฟ (รวมร่อง)	น้ำหนักหลัง秤 (รวมร่อง)	น้ำหนักหลัง秤 (รวมร่อง)	อุณหภูมิที่ ๓๐๒.๗-๓๐๓.๑ K	
						อุณหภูมิเด่น grad.เยกุ(B)	อุณหภูมิเด่น grad.เยกุ(C)
0	x	x	1.174	x	0.991	x	1.174
1	1.283	1.300	1.299	1.368	1.092	0.017	1.282
2	1.099	1.126	1.122	1.212	0.936	0.027	1.095
3	1.191	1.222	1.220	1.339	1.022	0.031	1.189
4	1.256	1.283	1.279	1.412	1.075	0.027	1.252
5	1.203	1.226	1.225	1.359	1.028	0.023	1.202
6	1.304	1.323	1.321	1.494	1.110	0.019	1.302
7	1.070	1.089	1.089	1.268	0.914	0.019	1.070
8	1.289	1.316	1.311	1.502	1.095	0.027	1.284
9	1.240	1.260	1.262	1.466	1.056	0.020	1.242
10	1.071	1.087	1.086	1.298	0.907	0.016	1.070
11	1.196	1.220	1.217	1.450	1.016	0.024	1.193
12	1.225	1.253	1.245	1.508	1.042	0.028	1.217
13	1.322	1.341	1.342	1.637	1.127	0.019	1.323
14	1.003	1.026	1.022	1.318	0.851	0.023	0.999
15	1.216	1.242	1.237	1.538	1.030	0.026	1.211
16	1.392	1.412	1.410	1.804	1.181	0.020	1.390
17	1.152	1.173	1.170	1.585	0.973	0.021	1.149
18	1.177	1.199	1.196	1.605	1.001	0.022	1.174
19	1.238	1.249	1.247	1.723	1.039	0.011	1.236
20	1.421	1.452	1.447	1.944	1.210	0.031	1.416
21	1.412	1.433	1.433	2.015	1.195	0.021	1.412
22	0.909	0.928	0.926	1.459	0.763	0.019	0.907
23	1.098	1.126	1.123	1.724	0.930	0.028	1.095
24	1.296	1.310	1.308	2.064	1.086	0.014	1.294
25	1.246	1.257	1.256	2.025	1.043	0.011	1.245
26	1.628	1.649	1.646	2.557	1.374	0.021	1.625
27	1.560	1.587	1.584	2.473	1.323	0.027	1.557

ตาราง ๑.๔ (ต่อ) ผลของการหารากурсวิมูลนิยองระหว่างวันที่ วันที่ 303 K

ลำดับ ที่	วันที่ทำการทดสอบ 10/1/49				ห้ามติดหนัง กระบวนการผลิตความชื้นของห้องร้อนที่อุณหภูมิ 303 K				อุณหภูมิที่ใช้ 303.2-303.7 K			
	หน้างานภายนอก หก	หน้างานภายใน หก	น้ำหนักภายนอก (รวมเส้น)	น้ำหนักภายนอก (รวมเส้น)	ผ้าหานักเรียน (รวมเส้น)	ผ้าหานักเรียน (รวมเส้น)	ผ้าหานักเรียน (ห้ามเส้น)	ผ้าหานักเรียน (ห้ามเส้น)	ผ้าหานักเรียน (ห้ามเส้น)	ผ้าหานักเรียน (ห้ามเส้น)	% ความรื้นรื่น ก่อนแม่	% ความรื้นรื่น หลังแม่
0	x	x	1.079	1.079	0.913	x	1.079	x	0.913	18.18	15.49	0
1	1.217	1.221	1.202	1.278	1.049	0.000	1.202	1.278	1.049	14.59	21.83	1
2	1.191	1.206	1.200	1.318	1.044	0.000	1.200	1.318	1.044	14.94	26.25	2
3	1.392	1.399	1.391	1.519	1.214	0.000	1.391	1.519	1.214	14.58	25.12	3
4	1.327	1.340	1.332	1.482	1.166	0.000	1.332	1.482	1.166	14.24	27.10	4
5	1.374	1.381	1.375	1.540	1.195	0.000	1.375	1.540	1.195	15.06	28.87	5
6	1.308	1.317	1.317	1.483	1.145	0.000	1.317	1.483	1.145	15.02	29.52	6
7	1.200	1.210	1.202	1.387	1.043	0.000	1.202	1.387	1.043	15.24	32.98	7
8	1.327	1.334	1.310	1.554	1.133	0.000	1.310	1.554	1.133	15.62	37.16	8
9	1.297	1.306	1.299	1.502	1.127	0.000	1.299	1.502	1.127	15.26	33.27	9
10	1.236	1.247	1.245	1.477	1.083	0.000	1.245	1.477	1.083	14.96	36.38	10
11	1.252	1.244	1.238	1.512	1.078	0.000	1.238	1.512	1.078	14.84	40.26	12
12	1.085	1.099	1.096	1.355	0.950	0.000	1.096	1.355	0.950	15.37	42.63	14
13	1.100	1.109	1.106	1.390	0.966	0.000	1.106	1.390	0.956	15.65	45.40	16
14	1.150	1.172	1.171	1.477	1.016	0.000	1.171	1.477	1.016	15.26	45.37	18
15	1.270	1.268	1.260	1.615	1.089	0.000	1.260	1.615	1.099	14.65	46.95	20
16	1.222	1.231	1.212	1.582	1.055	0.000	1.212	1.582	1.055	14.88	49.95	25
17	1.169	1.175	1.154	1.566	0.998	0.000	1.154	1.566	0.998	15.63	56.91	30
18	1.169	1.172	1.156	1.611	0.998	0.000	1.156	1.611	0.998	15.83	61.42	35
19	1.240	1.258	1.259	1.689	1.091	0.000	1.258	1.689	1.091	15.40	54.81	40
20	1.363	1.364	1.344	1.855	1.169	0.000	1.344	1.855	1.169	14.97	56.68	45
21	1.080	1.077	1.073	1.642	0.920	0.000	1.073	1.642	0.920	16.63	78.48	60
22	1.055	1.072	1.072	1.650	0.922	0.000	1.072	1.650	0.922	16.27	78.96	75
23	1.217	1.218	1.211	1.875	1.045	0.000	1.211	1.875	1.045	15.89	79.43	90
24	1.207	1.222	1.215	1.949	1.046	0.000	1.215	1.949	1.046	16.16	86.33	105
25	1.290	1.292	1.280	2.052	1.102	0.000	1.280	2.052	1.102	16.15	86.21	120
26	1.191	1.207	1.202	2.010	1.035	0.000	1.202	2.010	1.035	16.14	94.20	150
27	1.358	1.366	1.360	2.259	1.170	0.000	1.360	2.269	1.170	16.24	93.08	180

ទារាង ៣.៥ នៃតម្លៃសការរាយប្រើប្រាស់និងការចូលរួមអង្គភាពខ្លួនដែលអនុញ្ញាត 313 K

លេខចំណាំ ក្នុង ក្រប់ខាងក្រោម	រាយការការពាល់ 28/3/48			រាយការការពាល់ ក្រប់ខាងក្រោម			រាយការការពាល់ ក្រប់ខាងក្រោម			រាយការការពាល់ 31333135 K		
	ផែនការការពាល់ ក្នុង ក្រប់ខាងក្រោម											
0	x	1.501	1.499	x	1.284	x	1.499	x	1.284	16.74	18.26	0
1	1.429	1.539	1.539	1.633	1.318	0.11	1.429	1.523	1.208	18.29	26.08	1
2	1.179	1.267	1.271	1.386	1.083	0.088	1.183	1.298	0.995	18.89	30.45	2
3	1.698	1.806	1.803	1.961	1.549	0.108	1.696	1.843	1.441	17.63	27.90	3
4	1.404	1.513	1.52	1.702	1.297	0.109	1.411	1.593	1.188	18.77	34.09	4
5	1.461	1.541	1.543	1.719	1.323	0.08	1.463	1.639	1.243	17.70	31.86	5
6	1.744	1.843	1.841	2.046	1.581	0.099	1.742	1.947	1.482	17.54	31.38	6
7	1.541	1.643	1.646	1.852	1.412	0.102	1.544	1.75	1.31	17.86	33.59	7
8	1.321	1.394	1.399	1.619	1.191	0.073	1.326	1.546	1.118	18.60	38.28	8
9	1.56	1.666	1.669	1.912	1.432	0.105	1.564	1.807	1.327	17.86	36.17	9
10	1.722	1.836	1.841	2.094	1.586	0.113	1.728	1.981	1.473	17.31	34.49	10
11	1.526	1.62	1.616	1.892	1.381	0.094	1.522	1.798	1.287	18.26	39.70	12
12	1.555	1.669	1.661	1.988	1.414	0.114	1.547	1.874	1.3	19.00	44.15	14
13	1.422	1.565	1.561	1.877	1.326	0.128	1.423	1.749	1.198	18.78	45.99	16
14	1.272	1.379	1.375	1.705	1.162	0.107	1.268	1.598	1.065	20.19	51.47	18
15		1.843	1.84	2.195	1.579							20
16	1.607	1.72	1.717	2.101	1.467	0.113	1.604	1.988	1.354	18.46	46.82	25
17	1.103	1.187	1.191	1.636	1	0.084	1.107	1.552	0.916	20.85	69.43	30
18	1.667	1.782	1.777	2.256	1.516	0.115	1.662	2.141	1.401	18.63	52.82	35
19	1.201	1.306	1.309	1.786	1.108	0.105	1.204	1.681	1.003	20.04	67.60	40
20	1.364	1.444	1.45	1.993	1.227	0.08	1.37	1.913	1.147	19.44	66.78	45
21	1.435	1.537	1.54	2.141	1.302	0.102	1.438	2.039	1.2	19.83	69.92	60
22	1.369	1.487	1.489	2.134	1.261	0.118	1.371	2.016	1.143	19.95	76.38	75
23	1.784	1.908	1.915	2.883	1.637	0.124	1.791	2.559	1.513	18.37	69.13	90
24	1.598	1.742	1.744	2.528	1.48	0.144	1.6	2.384	1.336	19.76	78.44	105
25	1.418	1.5	1.501	2.255	1.265	0.082	1.419	2.173	1.183	19.95	83.69	120
26	1.321	1.418	1.413	2.199	1.179	0.097	1.316	2.102	1.082	21.63	94.27	150
27	1.419	1.505	1.506	2.352	1.261	0.086	1.42	2.266	1.175	20.85	92.85	180

ตาราง ๑.๕ (ต่อ ๑) ผลของการหารากฐานของความเร็วการไหลของน้ำที่อยู่ในถังหิน ๓๑๓ K

ลำดับ ที่	ชนิดของหิน			กระบวนการ(B)			กระบวนการ(A)			อัตราการไหล ๓๑๓.๔-๓๑๓.๘ K		
	หินทราย	หินกรวด	หินหินหลัง	หินหินกรวด	หินหินกรวดแบบ (รวมราก)							
0	X	X	0.821	X	0.695	X	0.821	X	0.695	18.13	18.64	0
1	1.399	1.410	1.409	1.484	1.194	0.011	1.398	1.473	1.183	18.17	24.51	1
2	1.339	1.364	1.363	1.460	1.158	0.026	1.338	1.435	1.133	18.09	26.65	2
3	1.269	1.276	1.275	1.411	1.081	0.007	1.268	1.404	1.074	18.06	30.73	3
4	1.185	1.198	1.199	1.347	1.016	0.013	1.186	1.334	1.003	18.25	33.00	4
5	1.100	1.114	1.112	1.273	0.942	0.014	1.098	1.259	0.928	18.32	35.67	5
6	1.170	1.177	1.175	1.369	0.997	0.007	1.168	1.362	0.990	17.98	37.58	6
7	1.085	1.078	1.079	1.281	0.912	0.013	1.096	1.268	0.899	18.58	41.05	7
8	1.013	1.029	1.029	1.228	0.870	0.016	1.013	1.212	0.854	18.62	41.92	8
9	1.665	1.681	1.676	1.909	1.427	0.016	1.660	1.893	1.411	17.65	34.16	9
10	1.419	1.433	1.430	1.710	1.211	0.014	1.416	1.696	1.197	18.30	41.69	10
11	1.162	1.173	1.171	1.441	0.991	0.011	1.160	1.430	0.980	18.37	45.92	12
12	1.254	1.266	1.266	1.572	1.074	0.012	1.254	1.560	1.062	18.08	46.89	14
13	1.287	1.301	1.300	1.625	1.099	0.014	1.286	1.611	1.085	18.53	48.48	16
14	1.203	1.214	1.211	1.532	1.023	0.011	1.200	1.521	1.012	18.58	50.30	18
15	1.209	1.220	1.219	1.616	1.028	0.011	1.208	1.605	1.017	18.78	57.82	20
16	1.063	1.091	1.090	1.473	0.917	0.008	1.082	1.465	0.909	19.03	61.17	25
17	1.308	1.323	1.321	1.743	1.121	0.015	1.306	1.728	1.106	18.08	56.24	30
18	1.347	1.360	1.360	1.834	1.153	0.013	1.347	1.821	1.140	18.16	59.74	35
19	1.266	1.283	1.281	1.774	1.080	0.017	1.264	1.757	1.063	18.91	65.29	40
20	1.238	1.258	1.256	1.823	1.060	0.020	1.236	1.803	1.040	18.85	73.37	45
21	1.172	1.188	1.184	1.811	0.995	0.016	1.168	1.795	0.979	19.31	83.35	60
22	1.082	1.091	1.092	1.694	0.917	0.009	1.083	1.685	0.908	19.27	85.57	75
23	1.110	1.129	1.126	1.800	0.944	0.019	1.107	1.781	0.925	19.68	92.54	90
24	1.172	1.186	1.187	1.919	0.996	0.014	1.173	1.905	0.982	19.45	93.99	105
25	1.156	1.180	1.177	1.911	0.988	0.024	1.153	1.887	0.964	19.61	95.75	120
26	1.096	1.110	1.107	1.839	0.926	0.015	1.092	1.824	0.911	19.87	100.22	150
27	1.301	1.312	1.309	2.193	1.099	0.011	1.298	2.182	1.088	19.30	100.55	180

ตาราง ๑.๕ (ต่อ2) ผลของการประมวลผลของรัฐบลังหนึ่งในกรณีที่อุณหภูมิ ๓๑๓ K

ที่ ลำดับ	วันที่การทดลอง ๗/๑๐/๔๘	ชนิดของน้ำ		กราฟ(B)		อุณหภูมิและ ๓๑๓-๓๑๔ K	
		น้ำเกลือ淡	น้ำกรด	น้ำกรด	น้ำกรดและน้ำ	น้ำกรดและน้ำ	น้ำกรดและน้ำ
0	x	x	1.172	x	0.976	x	0.976
1	1.295	1.319	1.321	1.401	1.100	0.024	1.076
2	1.118	1.140	1.140	1.237	0.944	0.022	1.377
3	1.152	1.184	1.187	1.315	0.986	0.032	1.118
4	1.259	1.286	1.283	1.441	1.064	0.027	1.215
5	1.280	1.314	1.318	1.494	1.094	0.034	1.155
6	1.256	1.294	1.299	1.474	1.079	0.038	1.283
7	1.043	1.061	1.064	1.273	0.882	0.018	1.414
8	1.242	1.278	1.282	1.481	1.063	0.036	1.256
9	1.277	1.309	1.311	1.527	1.086	0.032	1.284
10	1.168	1.205	1.209	1.456	0.999	0.037	1.261
11	1.171	1.195	1.197	1.467	0.994	0.024	1.297
12	1.167	1.202	1.205	1.485	0.998	0.035	1.118
13	1.043	1.076	1.075	1.390	0.883	0.033	1.283
14	1.291	1.327	1.330	1.658	1.101	0.036	1.172
15	1.210	1.233	1.233	1.568	1.023	0.023	1.210
16	1.297	1.334	1.336	1.727	1.108	0.037	1.294
17	1.180	1.214	1.216	1.687	1.000	0.034	1.622
18	1.215	1.249	1.250	1.679	1.030	0.034	1.545
19	1.441	1.478	1.480	1.997	1.225	0.037	1.210
20	1.106	1.134	1.133	1.652	0.929	0.028	1.205
21	1.082	1.102	1.100	1.716	0.898	0.020	1.080
22	1.210	1.244	1.249	1.916	1.026	0.034	1.215
23	0.978	1.017	1.017	1.647	0.830	0.039	0.978
24	1.192	1.224	1.231	1.951	1.008	0.032	1.198
25	1.200	1.225	1.226	1.950	1.007	0.025	1.201
26	1.671	1.721	1.723	2.650	1.424	0.050	1.673
27	1.563	1.591	1.592	2.560	1.315	0.028	1.564

รายงานการทดสอบ 25/3/48									ยุบหักให้เป็น 321.6-322.4 K																			
หมายเลข	พาร์ทิชั่น			น้ำหนักก่อรับ			น้ำหนักตั้ง			น้ำหนักก่อรับ			น้ำหนักตั้ง			น้ำหนักตั้ง			น้ำหนักตั้ง			% ความผิด	หลังซึ่ง	% ความผิด	หลังซึ่ง			
	หน่วย	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักตั้ง	น้ำหนักก่อรับ	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	น้ำหนักก่อรับ	น้ำหนักตั้ง	(รวมวัสดุ)	% ความผิด	หลังซึ่ง	% ความผิด	หลังซึ่ง		
0	x	x	0.979	x	0.835	x	0.979	x	0.835	x	0.979	x	0.979	x	0.979	x	0.979	x	0.979	x	0.979	x	0.979	0	0			
1	1.063	1.237	1.233	1.337	1.056	0.154	1.054	x	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	0.902	1.183	31.15	1	31.15	1	
2	1.169	1.287	1.283	1.415	1.094	0.118	1.094	x	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	0.976	1.297	32.89	2	32.89	2	
3	1.367	1.445	1.447	1.593	1.241	0.078	1.241	0.078	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	1.163	1.515	30.27	3	30.27	3	
4	1.57	1.685	1.685	1.882	1.445	0.115	1.445	0.115	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	1.33	1.767	32.86	4	32.86	4	
5	1.458	1.575	1.539	1.789	1.345	0.117	1.422	0.117	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	1.228	36.16	5	36.16	5	
6	1.488	1.593	1.593	1.831	1.368	0.105	1.488	0.105	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	1.263	1.726	36.66	6	36.66	6	
7	1.42	1.523	1.524	1.771	1.303	0.103	1.421	0.103	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	1.2	1.668	39.00	7	39.00	7	
8	1.499	1.72	1.707	1.961	1.475	0.221	1.486	0.221	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	1.74	1.254	38.76	8	38.76	8	
9	1.228	1.358	1.353	1.622	1.152	0.13	1.223	0.13	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	1.022	1.492	45.99	9	45.99	9	
10	1.241	1.322	1.322	1.604	1.13	0.081	1.241	0.081	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	1.049	1.523	45.19	10	45.19	10	
11	1.198	1.197	1.197	1.532	1.013																				12	12		
12	1.408	1.556	1.554	1.891	1.306	0.148	1.406	1.306	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	1.158	1.743	50.52	14	50.52	14	
13	1.501	1.654	1.656	2.032	1.417	0.153	1.503	1.417	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	1.264	1.879	48.66	16	48.66	16	
14	1.551	1.683	1.68	2.049	1.439	0.132	1.548	0.132	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	1.307	1.917	46.67	18	46.67	18	
15	1.67	1.772	1.77	2.2	1.514	0.102	1.668	0.102	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	1.412	1.813	48.58	20	48.58	20
16	1.262	1.461	1.457	1.881	1.239	0.199	1.258	1.239	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	1.04	1.682	20.96	16	20.96	16	
17	1.444	1.557	1.556	2.017	1.323	0.113	1.443	0.113	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	1.21	1.904	57.36	30	57.36	30	
18	1.416	1.537	1.531	2.028	1.304	0.121	1.41	0.121	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	1.183	1.907	61.73	25	61.73	25	
19	1.505	1.639	1.637	2.188	1.397	0.134	1.503	1.397	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	1.263	2.054	62.63	40	62.63	40
20	1.017	1.136	1.134	1.665	0.951	0.119	1.015	0.951	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	0.832	1.546	85.82	45	85.82	45	
21	1.45	1.608	1.604	2.261	1.352	0.158	1.446	1.352	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	1.194	2.103	76.13	60	76.13	60	
22	1.213	1.314	1.313	1.963	1.102	0.101	1.212	1.102	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	1.001	1.862	86.01	75	86.01	75	
23	1.285	1.387	1.378	2.076	1.157	0.102	1.276	1.157	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	1.056	1.974	87.11	90	87.11	90	
24	1.824	1.821	1.821	2.608	1.554																				105			
25	1.484	1.634	1.631	2.454	1.379	0.15	1.481	1.379	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	1.229	2.304	87.47	120	87.47	120	
26	1.631	1.628	2.5	1.374																					150			
27	1.59	1.663	1.661	2.605	1.399	0.073	1.588	1.399	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	1.326	2.532	90.95	180	90.95	180	

ตาราง ๑.๖ (ต่อ) ผลของการประมวลผลของเครื่องวัดอุณหภูมิที่ ๓๐๓ ที่อยู่ในห้องทดลอง ๒๙๗/๔๘

ลำดับ ที่	หน่วย ก.ก.	น้ำหนักก้อน ท่า	น้ำหนักก้อนสั่ง (รวมร่อง)	น้ำหนักก้อนแข็ง (รวมร่อง)	ชุดทดลองที่ B		น้ำหนักหลังบีบ (หลังร่อง)	น้ำหนักหลังบีบ (หลังร่อง)	น้ำหนักหลังบีบ (หลังร่อง)	% ความซึ้ง ก่อนบีบ	% ความซึ้ง หลังบีบ	ผลทดสอบที่ ๓๒๓-๓๒๓.๙ ก
					น้ำหนักหลังบีบ (รวมร่อง)	น้ำหนักหลังบีบ (รวมร่อง)						
0	X	X	1.029	X	0.871	X	1.029	X	0.871	18.14	19.22	0
1	1.488	1.496	1.499	1.584	1.269	0.028	1.471	1.556	1.241	18.53	25.38	1
2	1.402	1.415	1.416	1.534	1.202	0.013	1.403	1.521	1.189	18.00	27.92	2
3	1.239	1.256	1.252	1.393	1.057	0.017	1.236	1.376	1.040	18.75	32.31	3
4	1.151	1.173	1.171	1.342	0.988	0.022	1.149	1.320	0.966	18.94	36.65	4
5	1.077	1.040	1.043	1.229	0.877	0.023	1.020	1.206	0.854	19.44	41.22	5
6	0.962	0.972	0.975	1.170	0.820	0.010	0.965	1.160	0.810	19.14	43.21	6
7	1.119	1.132	1.137	1.345	0.960	0.013	1.124	1.332	0.947	18.69	40.65	7
8	1.319	1.334	1.330	1.594	1.126	0.015	1.315	1.579	1.111	18.36	42.12	8
9	1.307	1.324	1.326	1.557	1.127	0.017	1.309	1.540	1.110	17.93	38.74	9
10	1.414	1.430	1.427	1.692	1.210	0.016	1.411	1.676	1.194	18.17	40.37	10
11	1.231	1.245	1.248	1.537	1.062	0.014	1.234	1.523	1.038	18.88	46.72	12
12	1.213	1.231	1.227	1.553	1.034	0.018	1.209	1.535	1.016	19.00	51.08	14
13	1.255	1.273	1.279	1.648	1.075	0.018	1.261	1.630	1.057	19.30	54.21	16
14	1.189	1.196	1.199	1.557	1.009	0.007	1.192	1.550	1.002	18.96	54.69	18
15	1.125	1.148	1.152	1.546	0.968	0.023	1.129	1.523	0.945	19.47	61.16	20
16	1.112	1.127	1.123	1.537	0.942	0.015	1.108	1.522	0.927	19.53	64.19	25
17	1.424	1.444	1.439	1.926	1.211	0.020	1.419	1.906	1.191	19.14	60.03	30
18	1.405	1.410	1.414	1.937	1.196	0.005	1.409	1.932	1.191	18.30	62.22	35
19	1.139	1.146	1.150	1.668	0.965	0.007	1.143	1.661	0.958	19.31	73.38	40
20	1.357	1.367	1.370	1.988	1.151	0.010	1.360	1.978	1.141	19.19	73.36	45
21	0.964	0.978	0.977	1.536	0.813	0.014	0.963	1.522	0.799	20.53	90.49	60
22	0.935	0.951	0.953	1.552	0.794	0.016	0.937	1.536	0.778	20.44	97.43	75
23	1.132	1.147	1.144	1.832	0.963	0.015	1.129	1.817	0.938	20.36	93.71	90
24	1.096	1.119	1.122	1.829	0.934	0.023	1.099	1.806	0.911	20.64	98.24	105
25	1.110	1.129	1.132	1.855	0.942	0.019	1.113	1.836	0.923	20.59	98.92	120
26	1.222	1.231	1.229	2.045	1.022	0.009	1.220	2.036	1.013	20.43	100.99	150
27	1.287	1.299	1.296	2.151	1.081	0.012	1.284	2.139	1.069	20.11	100.09	180

ตารางที่ 6 (ต่อ2) ผลของการทดสอบ 12/11/49 เมื่อส่งผลกระทบของความร้อนของผู้คนอยู่อุณหภูมิ 323 K

ทันทีที่ทำการทดสอบ	วันที่ทำการทดสอบ	ชนิดของน้ำ				กระบวนการ(B)				กระบวนการ(A)			
		น้ำหนักกิโลกรัม											
0	x	x	7.0	(รวมวัสดุ)		x		0.000	x	0.000	14.77	15.41	0
1	1.260	1.279	1.276	(รวมวัสดุ)	1.366	1.114	0.019	1.257	1.347	1.095	14.79	23.01	1
2	1.006	1.030	1.037		1.149	0.905	0.024	1.013	1.125	0.881	14.98	27.70	2
3	1.220	1.237	1.243		1.394	1.085	0.017	1.226	1.377	1.068	14.79	28.93	3
4	1.329	1.343	1.341		1.512	1.171	0.014	1.327	1.498	1.157	14.69	29.47	4
5	1.135	1.157	1.164		1.326	1.014	0.022	1.142	1.304	0.992	15.12	31.45	5
6	1.135	1.154	1.161		1.379	1.009	0.019	1.142	1.360	0.990	15.35	37.37	6
7	1.191	1.218	1.227		1.448	1.069	0.027	1.200	1.421	1.042	15.16	36.37	7
8	1.262	1.282	1.281		1.520	1.119	0.020	1.261	1.500	1.099	14.74	36.49	8
9	1.332	1.353	1.360		1.640	1.189	0.021	1.339	1.619	1.168	14.64	38.61	9
10	1.322	1.339	1.337		1.630	1.167	0.017	1.320	1.613	1.150	14.78	40.26	10
11	1.174	1.189	1.186		1.488	1.038	0.016	1.171	1.473	1.023	14.47	43.99	12
12	1.128	1.145	1.142		1.460	0.996	0.017	1.125	1.443	0.979	14.94	47.40	14
13	1.071	1.082	1.078		1.440	0.938	0.011	1.067	1.429	0.927	15.10	54.15	16
14	1.054	1.064	1.062		1.452	0.920	0.000	1.062	1.452	0.920	15.43	57.83	18
15	1.190	1.213	1.224		1.639	1.065	0.023	1.201	1.616	1.042	15.26	55.09	20
16	1.222	1.237	1.235		1.700	1.076	0.015	1.220	1.685	1.061	14.99	58.81	25
17	1.106	1.125	1.130		1.615	0.982	0.019	1.111	1.596	0.963	15.37	65.73	30
18	1.103	1.126	1.130		1.618	0.982	0.023	1.107	1.595	0.959	15.43	66.32	35
19	1.230	1.253	1.260		1.834	1.093	0.023	1.237	1.811	1.070	15.61	69.25	40
20	1.196	1.212	1.219		1.804	1.056	0.016	1.203	1.788	1.040	15.67	71.92	45
21	1.243	1.265	1.265		1.876	1.095	0.022	1.243	1.854	1.073	15.84	72.79	60
22	1.310	1.334	1.342		2.077	1.163	0.024	1.318	2.053	1.139	15.72	80.25	75
23	0.979	0.993	1.000		1.679	0.855	0.014	0.986	1.665	0.841	17.24	97.98	90
24	0.926	0.945	0.949		1.605	0.813	0.019	0.930	1.586	0.794	17.13	99.75	105
25	1.231	1.248	1.249		2.040	1.079	0.017	1.232	2.023	1.062	16.01	90.49	120
26	1.209	1.230	1.238		2.075	1.068	0.021	1.217	2.054	1.047	16.24	96.18	150
27	1.251	1.266	1.296		2.158	1.117	0.035	1.261	2.123	1.082	16.54	96.21	180

ตาราง ๑.๗ ผลของการทดสอบ ๓๑/๗/๔๘
รั้งไฟฟ้าทางเดียว ที่อุณหภูมิ ๓๐๓ K

หมายเลข ที่	หน้างานที่รับ ท่า	หน้างานที่ส่ง ท่า	น้ำหนักก้อนแซฟ (รวมวัสดุ)	น้ำหนักก้อนแซฟ (รวมวัสดุ)	ค่าความดัน (โอดาก(A))		น้ำหนักกระปุก (รวมวัสดุ)	น้ำหนักกระถางท่า	น้ำหนักก้อนแซฟ (หักวัสดุ)	น้ำหนักก้อนแซฟ (หักวัสดุ)	อัตราการเผาไหม้ ๓๐๒-๓-๓๐๓ K	
					คงเดิมหนัง	ใหม่หนังหนึบ					ก่อเมือง	% ความเข้ม
0	X	X	1.279	X	1.072	X	1.279	X	1.072	15.31	21.74	0
1	1.671	1.723	1.743	1.849	1.462	0.052	1.691	1.797	1.410	19.93	27.45	1
2	1.145	1.193	1.209	1.364	1.009	0.048	1.161	1.306	0.961	20.81	35.90	2
3	1.301	1.349	1.369	1.555	1.140	0.048	1.321	1.507	1.092	20.97	38.00	3
4	1.188	1.224	1.243	1.452	1.036	0.036	1.207	1.416	1.000	20.70	41.60	4
5	1.059	1.098	1.112	1.365	0.924	0.039	1.073	1.326	0.986	21.24	49.83	5
6	1.207	1.255	1.272	1.578	1.057	0.048	1.224	1.550	1.009	21.31	51.64	6
7	1.148	1.180	1.197	1.595	0.998	0.032	1.165	1.563	0.966	20.60	61.80	7
8	0.932	0.976	0.990	1.329	0.821	0.044	0.946	1.285	0.777	21.75	65.38	8
9	1.117	1.158	1.178	1.510	0.978	0.041	1.137	1.469	0.937	21.34	56.78	9
10	0.871	0.909	0.918	1.303	0.754	0.038	0.880	1.265	0.716	22.91	76.68	10
11	1.018	1.059	1.076	1.578	0.890	0.041	1.035	1.537	0.849	21.91	81.04	12
12	1.140	1.176	1.187	1.736	0.983	0.036	1.151	1.700	0.947	21.54	79.51	14
13	1.582	1.637	1.655	2.230	1.384	0.045	1.610	2.185	1.339	20.24	63.18	16
14	0.986	1.025	1.039	1.680	0.861	0.029	1.010	1.661	0.832	21.39	99.64	18
15	2.510	2.566	2.592	3.666	2.170	0.056	2.536	3.610	2.114	19.96	70.77	20
16	1.128	1.163	1.182	1.949	0.977	0.035	1.147	1.914	0.942	21.76	103.18	25
17	1.196	1.237	1.251	2.062	1.028	0.041	1.210	2.021	0.987	22.59	104.76	30
18	1.278	1.317	1.329	2.170	1.093	0.039	1.290	2.131	1.054	22.39	102.18	35
19	1.794	1.853	1.873	3.058	1.555	0.059	1.814	2.989	1.496	21.26	100.47	40
20	1.211	1.247	1.263	2.214	1.039	0.036	1.227	2.178	1.003	22.33	117.15	45
21	1.010	1.042	1.060	1.911	0.863	0.032	1.028	1.879	0.831	23.71	126.11	60
22	1.165	1.214	1.218	2.191	1.001	0.049	1.169	2.142	0.952	22.79	125.00	75
23	1.129	1.162	1.178	2.260	0.966	0.033	1.145	2.227	0.923	24.05	141.28	90
24	1.364	1.413	1.417	2.618	1.153	0.049	1.368	2.569	1.104	23.91	132.70	105
25	1.934	1.964	1.983	3.705	1.634	0.030	1.953	3.675	1.604	21.76	129.11	120
26	1.616	1.664	1.686	3.131	1.361	0.048	1.618	3.083	1.313	23.23	134.81	150
27	2.193	2.254	2.259	4.201	1.846	0.061	2.198	4.140	1.785	23.14	131.93	180

ตาราง ๑.๗ (ต่อ ๑) ผลการวิเคราะห์รูปแบบของอุณหภูมิ ๓๐๓ K

ลำดับ ที่	วันที่การทดลอง 24/๘/๔๘	น้ำหนักก้อน ก.	น้ำหนักก้อน ก.	ชนิดของหิน [คงที่ A]		น้ำหนักหินแม่ชี (รวมเศษ)	น้ำหนักหินแม่ชี (รวมเศษ)	น้ำหนักหินทราย (รวมเศษ)	น้ำหนักหินทราย (รวมเศษ)	น้ำหนักหินแม่ชี (หักเศษ)	น้ำหนักหินแม่ชี (หักเศษ)	อัตราการสูญเสีย ^a (%)	อัตราการสูญเสีย ^a (%)	%ความเร็ว ก่อเมือ	%ความเร็ว หลังหัก	เวลาที่ ใช้
				ชนิดของหิน ก้อน	ชนิดของหิน เศษ											
0	X	X	X	1.377	X	1.173	X	1.377	X	1.173	X	1.173	17.39	20.16	0	
1	0.813	0.836	0.837	0.937	0.707	0.022	0.814	0.915	0.685	1.133	0.269	0.948	19.51	18.83	33.58	1
2	1.133	1.180	1.180	1.316	0.985	0.047	1.133	1.269	1.165	1.269	0.047	1.012	1.370	18.87	33.86	2
3	1.201	1.241	1.243	1.410	1.052	0.040	1.203	1.370	1.370	1.370	0.040	1.149	1.758	19.26	51.58	4
4	0.903	0.927	0.928	1.173	0.782	0.024	0.904	1.149	1.149	1.149	0.024	1.321	0.860	18.95	53.60	5
5	1.022	1.046	1.047	1.345	0.884	0.024	1.023	1.321	1.321	1.321	0.024	1.321	0.860	18.95	53.60	5
6	1.025	1.043	1.044	1.397	0.877	0.018	1.026	1.379	1.379	1.379	0.018	1.379	0.859	19.44	60.54	6
7	0.851	0.869	0.871	1.216	0.730	0.018	0.853	1.198	1.198	1.198	0.018	1.198	0.712	19.80	68.26	7
8	1.179	1.208	1.208	1.619	1.020	0.029	1.179	1.590	1.590	1.590	0.029	1.590	0.591	18.97	60.44	8
9	1.225	1.261	1.261	1.667	1.061	0.036	1.225	1.631	1.631	1.631	0.036	1.631	1.025	19.51	59.12	9
10	1.753	1.790	1.791	2.266	1.508	0.037	1.754	2.229	2.229	2.229	0.037	1.754	1.471	19.24	51.53	10
11	1.317	1.343	1.343	1.837	1.131	0.026	1.317	1.811	1.811	1.811	0.026	1.811	1.105	19.19	63.89	12
12	1.099	1.126	1.127	1.834	0.943	0.027	1.100	1.807	1.807	1.807	0.027	1.807	0.916	20.09	97.27	14
13	1.252	1.285	1.287	1.885	1.084	0.033	1.254	1.852	1.852	1.852	0.033	1.852	1.051	19.31	76.21	16
14	1.445	1.448	1.450	2.085	1.223	0.033	1.417	2.052	2.052	2.052	0.033	1.417	1.190	19.08	72.44	18
15	0.868	0.899	0.899	1.454	0.756	0.031	0.868	1.423	1.423	1.423	0.031	0.868	0.725	19.72	96.28	20
16	0.932	0.961	0.965	1.706	0.800	0.029	0.936	1.677	1.677	1.677	0.029	0.936	1.051	21.40	117.51	25
17	1.065	1.096	1.095	1.809	0.915	0.031	1.064	1.778	1.778	1.778	0.031	1.064	0.884	20.36	101.13	30
18	1.550	1.592	1.593	2.731	1.332	0.042	1.551	2.689	2.689	2.689	0.042	1.551	1.290	20.23	108.45	35
19	1.498	1.530	1.531	2.661	1.282	0.032	1.498	2.629	2.629	2.629	0.032	1.498	1.250	19.92	110.32	40
20	1.542	1.584	1.585	2.639	1.319	0.042	1.543	2.597	2.597	2.597	0.042	1.543	1.277	20.83	103.37	45
21	1.409	1.446	1.445	2.618	1.202	0.037	1.408	2.581	2.581	2.581	0.037	1.408	1.165	20.86	121.55	60
22	1.012	1.043	1.044	2.038	0.864	0.031	1.013	2.007	2.007	2.007	0.031	1.013	0.833	21.61	140.94	75
23	1.642	1.681	1.680	3.276	1.390	0.039	1.641	3.237	3.237	3.237	0.039	1.641	1.351	21.47	139.60	90
24	0.958	0.978	0.977	1.914	0.801	0.020	0.957	1.894	1.894	1.894	0.020	0.957	0.781	22.54	142.51	105
25	0.992	1.022	1.022	2.015	0.835	0.030	0.992	1.985	1.985	1.985	0.030	0.992	0.805	23.23	146.58	120
26	1.133	1.158	1.158	2.281	0.948	0.025	1.133	2.256	2.256	2.256	0.025	1.133	0.923	22.75	144.42	150
27	1.520	1.553	1.552	3.062	1.276	0.033	1.519	3.029	3.029	3.029	0.033	1.519	1.243	22.20	143.68	180

ตาราง ๗. ๗ (ต่อ) ผลการทดสอบความคงทนของอลูมิเนียมที่อุณหภูมิ 303 K

ทันทีที่ ที่	วันที่ทำการทดลอง 18/10/48			ชนิดอย่างห้าม โดยยก(A)			ยังคงไม่แตก 302.6-302.8 K		
	นำเข้าห้อง ทดลอง ท่า	นำเข้าห้องหลัง (รวมวัสดุ)	นำเข้าห้องสังคม (รวมวัสดุ)	นำเข้าห้องสังคม (รวมวัสดุ)	นำเข้าห้องสังคม (รวมวัสดุ)	นำเข้าห้องน้ำและ (ห้องวัสดุ)	นำเข้าห้องน้ำและ (ห้องวัสดุ)	นำเข้าห้องน้ำและ ก่อแข็ง (ห้องวัสดุ)	%ความร้อน หลังจาก ทดสอบ
0	X	X	1.337	X	1.124	X	1.337	X	1.124
1	1.239	1.269	1.270	1.350	1.056	0.030	1.240	1.036	18.95
2	1.022	1.050	1.049	1.165	0.878	0.028	1.021	1.137	21.08
3	0.908	0.935	0.932	1.120	0.779	0.027	0.905	1.093	0
4	0.969	0.993	0.991	1.186	0.829	0.024	0.967	1.162	27.41
5	1.109	1.131	1.132	1.344	0.945	0.022	1.110	1.322	33.76
6	1.040	1.069	1.068	1.367	0.883	0.029	1.039	1.338	2
7	1.186	1.213	1.213	1.507	1.013	0.027	1.186	1.480	45.35
8	1.111	1.144	1.143	1.518	0.958	0.033	1.110	1.485	4
9	1.335	1.368	1.367	1.730	1.149	0.033	1.334	1.697	5
10	1.102	1.136	1.132	1.636	0.949	0.034	1.098	1.602	6
11	0.993	1.017	1.016	1.445	0.844	0.024	0.992	1.421	7
12	1.175	1.209	1.208	1.817	1.007	0.034	1.174	1.783	10
13	1.611	1.650	1.646	2.296	1.379	0.039	1.607	2.257	12
14	1.403	1.443	1.442	2.102	1.205	0.040	1.402	2.062	14
15	1.212	1.246	1.244	1.944	1.036	0.034	1.210	1.910	16
16	0.929	0.957	0.953	1.652	0.786	0.028	0.925	1.624	18
17	1.244	1.270	1.271	2.057	1.052	0.026	1.245	2.031	20
18	1.210	1.246	1.244	2.112	1.031	0.036	1.208	2.076	22
19	1.259	1.289	1.287	2.252	1.067	0.030	1.257	2.222	24
20	0.878	0.903	0.902	1.651	0.737	0.025	0.877	1.626	26
21	1.159	1.188	1.183	2.147	0.969	0.029	1.154	2.118	28
22	1.079	1.105	1.106	2.032	0.912	0.026	1.080	2.006	30
23	1.199	1.231	1.230	2.363	1.005	0.032	1.198	2.381	32
24	1.305	1.339	1.334	2.675	1.098	0.034	1.300	2.641	34
25	1.043	1.074	1.071	1.986	0.875	0.031	1.040	1.955	36
26	1.273	1.301	1.301	2.501	1.065	0.029	1.272	2.472	38
27	1.089	1.122	1.121	2.191	0.919	0.033	1.088	2.158	40

ตาราง ๗.๗ (ต่อ3) แสดงผลการหาราบริจณาความชื้นของหนังพอลากวีดูแลรักษา 303 K

ทันทีที่ ที่	ชนิดของหนัง			ไฟฟ้า(A)			อุณหภูมิที่ใช้ 303.8-304.3 K
	ไฟฟ้ากระแส	ไฟฟ้ากระแสสลับ	ไฟฟ้ากระแส постоян	ไฟฟ้ากระแส	ไฟฟ้ากระแสสลับ	ไฟฟ้ากระแส	
0	X	X	(รวมรัศมี)	X	X	0.000	0.00
1	0.987	1.004	1.009	1.083	0.850	0.017	0.833
2	1.315	1.332	1.332	1.496	1.124	0.017	1.479
3	1.022	1.042	1.043	1.185	0.878	0.020	1.165
4	1.242	1.259	1.265	1.496	1.067	0.017	1.248
5	1.216	1.234	1.233	1.467	1.045	0.018	1.215
6	1.188	1.200	1.207	1.498	1.015	0.012	1.195
7	1.549	1.573	1.572	1.847	1.323	0.024	1.548
8	1.000	1.013	1.012	1.330	0.852	0.013	0.999
9	0.909	0.921	0.926	1.352	0.779	0.012	0.914
10	0.971	0.983	0.990	1.393	0.830	0.012	0.978
11	0.864	0.884	0.884	1.286	0.743	0.020	0.864
12	0.939	0.955	0.961	1.449	0.803	0.016	0.945
13	0.949	0.966	0.966	1.543	0.804	0.017	0.949
14	1.052	1.109	1.110	1.834	0.930	0.017	1.093
15	0.853	0.871	0.872	1.468	0.725	0.018	0.854
16	1.159	1.179	1.179	1.873	0.987	0.020	1.159
17	1.065	1.079	1.085	1.915	0.903	0.014	1.071
18	0.934	0.946	0.944	1.805	0.780	0.012	0.932
19	0.911	0.929	0.929	1.792	0.769	0.018	0.911
20	0.976	0.989	0.995	1.957	0.820	0.013	0.982
21	1.189	1.202	1.212	2.274	1.007	0.013	1.199
22	0.921	0.938	0.937	1.817	0.772	0.017	0.920
23	1.016	1.038	1.038	2.022	0.855	0.022	1.016
24	1.148	1.168	1.166	2.387	0.963	0.020	1.146
25	0.999	1.017	1.025	2.067	0.841	0.018	1.007
26	1.299	1.318	1.324	2.689	1.093	0.019	1.305
27	0.870	0.885	0.887	1.776	0.725	0.015	0.872

ចារាង ១.៨ និមួយនៃករណីការប្រើប្រាស់អង់គ្គលីក្នុងរាជធានីភ្នំពេញ នៅថ្ងៃទី ៣១៣-៣១៣.៦ K

កាលបរិច្ឆេទ ខែ	ឆ្នាំការការណ៍ ឆ្នាំ	តម្លៃការការណ៍ កាលបរិច្ឆេទ	សម្រាប់ការប្រើប្រាស់ ការការណ៍	តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍		តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍	តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍	តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍	តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍
				តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍	តម្លៃការការណ៍ តម្លៃការការណ៍				
0	x	x	1.196	x	1.003	x	1.196	x	1.003
1	1.184	1.223	1.348	1.021	0.039	1.184	1.309	0.982	20.57
2	0.924	0.957	0.966	1.137	0.796	0.033	0.923	1.104	0.763
3	1.233	1.281	1.279	1.598	1.065	0.048	1.231	1.550	1.017
4	1.209	1.245	1.244	1.526	1.040	0.036	1.208	1.490	1.004
5	1.619	1.673	1.675	2.042	1.396	0.054	1.621	1.988	1.342
6	1.249	1.305	1.302	1.636	1.075	0.056	1.246	1.580	1.019
7	1.000	1.033	1.034	1.322	0.855	0.033	1.001	1.289	0.822
8	1.150	1.187	1.185	1.652	0.987	0.037	1.148	1.615	0.950
9	1.376	1.414	1.415	1.840	1.176	0.038	1.377	1.802	1.138
10	1.193	1.232	1.234	1.781	1.016	0.039	1.195	1.742	0.977
11	0.903	0.929	0.931	1.492	0.771	0.026	0.905	1.466	0.745
12	1.369	1.410	1.411	2.076	1.169	0.041	1.370	2.035	1.128
13	0.976	1.009	1.010	1.641	0.828	0.033	0.977	1.608	0.795
14	1.013	1.049	1.048	1.799	0.860	0.036	1.012	1.763	0.824
15	0.973	1.014	1.011	1.756	0.830	0.041	0.970	1.715	0.789
16	0.973	0.995	0.994	1.753	0.813	0.022	0.972	1.731	0.791
17	1.365	1.407	1.406	2.311	1.157	0.042	1.364	2.269	1.115
18	1.269	1.298	1.298	2.191	1.061	0.029	1.269	2.162	1.032
19	1.165	1.202	1.202	2.132	0.983	0.037	1.165	2.095	0.946
20	1.143	1.176	1.174	2.137	0.956	0.033	1.141	2.104	0.923
21	1.962	2.022	2.025	3.409	1.665	0.060	1.965	3.349	1.605
22	1.878	1.932	1.931	3.577	1.587	0.054	1.877	3.523	1.533
23	1.236	1.275	1.275	2.375	1.040	0.039	1.236	2.336	1.001
24	1.008	1.046	1.046	1.995	0.841	0.040	1.006	1.955	0.801
25	1.949	1.996	1.996	3.656	1.626	0.047	1.949	3.609	1.579
26	1.966	2.027	2.033	3.962	1.641	0.071	1.962	3.891	1.570
27	1.973	2.026	2.026	3.905	1.642	0.053	1.973	3.852	1.589

รายงานงบประมาณประจำเดือน										ยอดยกเว้นงบประมาณ			ยอดคงเหลืองบประมาณ		
กันยายน พ.ศ. ๒๕๖๔										ตุลาคม พ.ศ. ๒๕๖๔			ธันวาคม พ.ศ. ๒๕๖๔		
หน่วยงบประมาณ	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินคงเหลือ	จำนวนเงินที่ได้รับ			จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินคงเหลือ	จำนวนเงินที่ได้รับ			จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินคงเหลือ	จำนวนเงินที่ได้รับ	
				(รวมจำนวน)	(จำนวนคงเหลือ)	(จำนวนคงเหลือ)			(รวมจำนวน)	(จำนวนคงเหลือ)	(จำนวนคงเหลือ)			(จำนวนคงเหลือ)	(จำนวนคงเหลือ)
ทั้งหมด	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินคงเหลือ	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินคงเหลือ	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย	จำนวนเงินที่ได้รับ	จำนวนเงินที่จ่าย
ทั้งหมด	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท	บาท
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1	1.072	1.094	1.093	1.217	0.917	0.022	1.071	1.195	0.885	1.196	0.885	0	33.52	1	0
2	0.964	0.984	0.984	1.235	0.820	0.020	0.964	1.215	0.800	20.50	51.88	2	0	0	0
3	1.188	1.226	1.222	1.432	1.021	0.038	1.184	1.394	0.983	20.45	41.81	3	0	0	0
4	0.885	0.898	0.892	1.151	0.742	0.033	0.859	1.118	0.709	21.16	57.69	4	0	0	0
5	1.278	1.310	1.310	1.655	1.094	0.032	1.278	1.623	1.062	20.34	52.82	5	0	0	0
6	0.985	1.017	1.011	1.379	0.840	0.032	0.979	1.347	0.808	21.16	66.71	6	0	0	0
7	1.204	1.229	1.229	1.548	1.026	0.025	1.204	1.623	1.001	20.28	52.15	7	0	0	0
8	0.996	0.999	0.994	1.390	0.826	0.043	0.951	1.347	0.783	21.46	72.03	8	0	0	0
9	0.957	0.984	0.985	1.498	0.819	0.027	0.958	1.471	0.792	20.96	85.73	9	0	0	0
10	1.298	1.335	1.335	1.818	1.111	0.037	1.298	1.781	1.074	20.86	65.83	10	0	0	0
11	1.200	1.246	1.241	1.836	1.032	0.046	1.195	1.790	0.986	21.20	81.54	12	0	0	0
12	1.266	1.303	1.304	2.000	1.083	0.037	1.267	1.963	1.046	21.13	87.67	14	0	0	0
13	0.991	1.035	1.030	1.786	0.846	0.044	0.986	1.742	0.802	22.94	117.21	16	0	0	0
14	0.913	0.941	0.940	1.548	0.773	0.028	0.912	1.520	0.745	22.42	104.03	18	0	0	0
15	0.942	0.972	0.973	1.582	0.799	0.030	0.943	1.562	0.769	22.63	101.82	20	0	0	0
16	1.056	1.098	1.092	1.909	0.889	0.042	1.050	1.887	0.857	22.52	117.85	25	0	0	0
17	1.224	1.270	1.264	2.341	1.039	0.046	1.218	2.296	0.993	22.66	131.12	30	0	0	0
18	1.069	1.096	1.095	2.079	0.894	0.027	1.068	2.052	0.867	23.18	136.68	35	0	0	0
19	1.119	1.145	1.144	2.058	0.936	0.026	1.118	2.032	0.910	22.86	123.30	40	0	0	0
20	1.183	1.210	1.209	2.248	0.993	0.027	1.182	2.221	0.966	22.36	129.92	45	0	0	0
21	1.016	1.055	1.051	2.032	0.852	0.039	1.012	1.993	0.813	24.48	145.14	60	0	0	0
22	1.034	1.068	1.068	2.057	0.872	0.034	1.034	2.023	0.838	23.39	141.41	75	0	0	0
23	1.155	1.184	1.184	2.414	0.961	0.029	1.155	2.385	0.932	23.93	155.90	90	0	0	0
24	1.306	1.337	1.335	2.688	1.006	0.031	1.304	2.667	1.055	23.60	152.80	105	0	0	0
25	1.468	1.494	1.494	2.986	1.220	0.026	1.468	2.960	1.194	22.95	147.91	120	0	0	0
26	0.962	0.990	0.990	1.960	0.797	0.028	0.962	1.932	0.769	25.10	151.24	150	0	0	0
27	1.109	1.144	1.140	2.268	0.926	0.035	1.105	2.223	0.891	24.02	149.49	180	0	0	0

ទារាង ១.៩ និត្យឯកសាររាបារិមាណទីនូយំអរម្ម 323 K

លេខរៀង ក្នុងប្រព័ន្ធសារ ទីនូយំអរម្ម	ថ្ងៃទីការងារ ទីនូយំអរម្ម	ប្រព័ន្ធអនុញ្ញាត		ក្រពុង(A)		ប្រព័ន្ធអនុញ្ញាត		ក្រពុង(B)		ប្រព័ន្ធអនុញ្ញាត		ក្រពុង(C)	
		ប្រព័ន្ធអនុញ្ញាត											
0	x	x	1.176	x	0.996	x	1.176	x	0.996	18.07	23.57	0	0
1	1.022	1.054	1.048	1.214	0.878	0.032	1.016	1.182	0.846	20.09	39.72	1	1
2	1.158	1.196	1.194	1.445	1.002	0.028	1.166	1.417	0.974	19.71	45.48	2	2
3	0.908	0.928	0.928	1.245	0.769	0.020	0.908	1.225	0.749	21.23	63.55	3	3
4	1.032	1.106	1.107	1.453	0.929	0.024	1.083	1.429	0.905	19.67	57.90	4	4
5	0.983	1.037	1.032	1.473	0.861	0.054	0.978	1.419	0.807	21.19	75.84	5	5
6	1.179	1.206	1.203	1.758	1.004	0.027	1.176	1.731	0.977	20.37	77.18	6	6
7	0.913	0.934	0.935	1.510	0.774	0.021	0.914	1.489	0.753	21.38	97.74	7	7
8	0.995	1.025	1.021	1.565	0.847	0.030	0.991	1.535	0.817	21.30	87.88	8	8
9	1.215	1.213	1.925	1.009								9	9
10	0.927	0.956	0.959	1.495	0.796	0.029	0.930	1.466	0.767	21.25	91.13	10	10
11	0.908	0.941	0.940	1.504	0.774	0.033	0.907	1.471	0.741	22.40	98.52	12	12
12	0.824	0.843	0.841	1.511	0.689	0.019	0.822	1.492	0.670	22.69	122.69	14	14
13	0.970	0.993	0.994	1.852	0.817	0.023	0.971	1.829	0.794	22.29	130.35	16	16
14	1.214	1.244	1.242	2.087	1.026	0.030	1.212	2.057	0.996	21.69	106.53	18	18
15	1.060	1.096	1.096	1.978	0.901	0.036	1.060	1.942	0.865	22.54	124.51	20	20
16	1.224	1.249	1.248	2.192	1.029	0.025	1.223	2.167	1.004	21.81	115.84	25	25
17	1.187	1.225	1.222	2.232	1.006	0.038	1.184	2.194	0.968	22.31	126.65	30	30
18	0.820	0.852	0.849	1.664	0.686	0.032	0.817	1.632	0.654	24.92	149.64	35	35
19	1.192	1.230	1.235	2.206	1.013	0.038	1.197	2.168	0.975	22.77	122.36	40	40
20	1.254	1.285	1.285	2.435	1.044	0.031	1.254	2.404	1.013	23.79	137.31	45	45
21	1.165	1.202	1.203	2.268	0.974	0.037	1.166	2.231	0.937	24.44	138.10	60	60
22	0.956	0.990	0.986	1.979	0.780	0.034	0.952	1.945	0.746	27.61	160.72	75	75
23	0.880	0.917	0.913	1.768	0.680	0.037	0.876	1.731	0.643	36.24	169.21	90	90
24	0.794	0.814	0.813	1.703	0.627	0.020	0.793	1.683	0.607	30.64	177.27	105	105
25	1.233	1.285	1.281	2.609	1.016	0.052	1.229	2.557	0.964	27.49	165.25	120	120
26	1.005	1.037	1.032	2.062	0.802	0.032	1.000	2.030	0.770	29.87	163.64	150	150
27	1.018	1.053	1.053	2.143	0.827	0.035	1.018	2.108	0.792	28.54	166.16	180	180

K

322.4-323.6 K

ตาราง ๗.๙ (ต่อ ๑) ผลการทดลองของอย่างตัวอย่างที่อยู่ในห้องวัดอุณหภูมิ 323 K

หมายเลขทดลอง ที่	รัศมีของห้อง ทดลอง (A)		ทดสอบ		อุณหภูมิแก๊ส 322.6-323.8 K	
	ผ้าผืนก่ออิฐ ท่า	ผ้าผืนก่ออิฐ (รวมเศษ)	ผ้าหนังก่อแม่ปู (รวมเศษ)	ผ้าหนังก่อแม่ปู (รวมเศษ)	ผ้าหนังก่อแม่ปู (หัวเศษ)	ผ้าหนังก่อแม่ปู (หัวเศษ)
0	x	x	1.124	x	0.938	x
1	0.872	0.899	1.047	0.742	0.027	0.870
2	1.096	1.123	1.119	1.339	0.027	1.092
3	1.031	1.066	1.053	1.337	0.867	0.025
4	1.262	1.293	1.292	1.693	1.066	0.031
5	1.627	1.667	1.665	2.090	1.374	0.040
6	1.276	1.311	1.325	1.874	1.068	0.035
7	1.156	1.183	1.180	1.618	0.966	0.027
8	1.157	1.189	1.186	1.789	0.971	0.032
9	1.269	1.299	1.314	2.103	1.079	0.030
10	1.483	1.518	1.535	2.329	1.261	0.035
11	1.168	1.200	1.214	1.869	0.996	0.032
12	1.046	1.077	1.077	1.870	0.877	0.031
13	0.989	1.013	1.013	1.693	0.824	0.024
14	1.331	1.359	1.357	2.222	1.105	0.028
15	1.803	1.845	1.844	2.819	1.508	0.042
16	1.177	1.210	1.205	2.140	0.983	0.033
17	1.130	1.169	1.168	2.087	0.945	0.039
18	1.345	1.380	1.396	2.560	1.128	0.035
19	1.738	1.782	1.783	3.136	1.447	0.044
20	0.950	0.983	0.993	1.945	0.791	0.033
21	0.988	1.016	1.027	1.992	0.809	0.028
22	1.221	1.249	1.249	2.378	0.981	0.028
23	0.981	1.012	1.011	1.964	0.802	0.031
24	1.969	2.007	2.008	3.733	1.603	0.038
25	2.467	2.554	2.553	4.737	2.054	0.087
26	1.557	1.596	1.591	3.263	1.262	0.038
27	1.477	1.513	1.510	3.007	1.183	0.036

ទារាង ៩ (ចូល) និងការរាយការណ៍ស្នើសុំនូវការប្រើប្រាស់អាមេរិក នៅពាណិជ្ជកម្ម 323 K

លេខរូប	រាយការការពារ	ថ្ងៃខែឆ្នាំ	គិតការងារ									
			ការងារ									
0	និងការងារ	19/1/49	និងការងារ									
1	និងការងារ	1.679	1.722	1.683	1.875	1.451	0.043	1.640	1.832	1.408	16.48	30.11
2	និងការងារ	1.713	1.750	1.728	2.075	1.470	0.037	1.691	2.038	1.433	18.00	42.22
3	និងការងារ	1.583	1.614	1.590	1.922	1.355	0.031	1.559	1.891	1.324	17.75	42.82
4	និងការងារ	1.046	1.072	1.049	1.485	0.897	0.026	1.023	1.459	0.871	17.45	67.51
5	និងការងារ	1.291	1.314	1.291	1.732	1.097	0.023	1.268	1.709	1.074	18.06	59.12
6	និងការងារ	1.442	1.471	1.441	2.106	1.227	0.029	1.412	2.077	1.198	17.86	73.37
7	និងការងារ	1.563	1.592	1.559	2.195	1.333	0.029	1.530	2.166	1.304	17.33	66.10
8	និងការងារ	1.051	1.072	1.047	1.713	0.892	0.021	1.026	1.692	0.871	17.80	94.26
9	និងការងារ	1.286	1.329	1.298	1.860	1.112	0.043	1.255	1.817	1.069	17.40	69.97
10	និងការងារ	1.632	1.662	1.627	2.388	1.387	0.030	1.597	2.358	1.357	17.69	73.77
12	និងការងារ	1.506	1.540	1.514	2.421	1.277	0.022	1.050	1.810	0.886	18.51	104.29
11	និងការងារ	1.077	1.099	1.072	1.832	0.908	0.034	1.480	2.387	1.243	19.07	92.04
13	និងការងារ	1.661	1.702	1.677	2.702	1.414	0.041	1.636	2.661	1.373	19.16	93.81
14	និងការងារ	1.868	1.911	1.877	3.273	1.588	0.043	1.834	3.230	1.545	18.71	109.06
15	និងការងារ	2.558	2.614	2.577	3.767	2.184	0.056	2.521	3.711	2.128	18.47	74.39
16	និងការងារ	1.685	1.743	1.710	3.227	1.436	0.058	1.652	3.169	1.378	19.88	129.97
17	និងការងារ	1.603	1.644	1.613	2.791	1.363	0.041	1.572	2.750	1.322	18.91	108.02
18	និងការងារ	1.922	1.954	1.924	3.119	1.625	0.032	1.892	3.087	1.593	18.77	93.79
19	និងការងារ	1.428	1.455	1.437	2.871	1.194	0.027	1.410	2.844	1.167	20.82	143.70
20	និងការងារ	1.383	1.415	1.379	2.793	1.155	0.032	1.347	2.761	1.123	19.95	145.86
21	និងការងារ	1.775	1.813	1.777	3.696	1.472	0.038	1.739	3.658	1.434	21.27	155.09
22	និងការងារ	1.641	1.671	1.637	3.341	1.355	0.030	1.607	3.311	1.325	21.28	149.89
23	និងការងារ	2.114	2.168	2.115	4.160	1.764	0.054	2.061	4.106	1.710	20.53	140.12
24	និងការងារ	2.456	2.500	2.458	4.742	2.046	0.044	2.414	4.698	2.002	20.58	134.67
25	និងការងារ	2.121	2.159	2.123	4.148	1.765	0.038	2.085	4.110	1.727	20.73	137.98
26	និងការងារ	2.052	2.098	2.061	4.229	1.695	0.046	2.015	4.183	1.649	22.20	153.67
27	និងការងារ	1.897	1.925	1.899	3.962	1.549	0.028	1.871	3.934	1.521	23.01	158.65

លេខរូប	រាយការការពារ	ថ្ងៃខែឆ្នាំ	គិតការងារ									
			ការងារ	ការងារ								
0	និងការងារ	1.679	1.722	1.683	1.875	1.451	0.043	1.640	1.832	1.408	16.48	30.11
1	និងការងារ	1.713	1.750	1.728	2.075	1.470	0.037	1.691	2.038	1.433	18.00	42.22
2	និងការងារ	1.583	1.614	1.590	1.922	1.355	0.031	1.559	1.891	1.324	17.75	42.82
3	និងការងារ	1.046	1.072	1.049	1.485	0.897	0.026	1.023	1.459	0.871	17.45	67.51
4	និងការងារ	1.291	1.314	1.291	1.732	1.097	0.023	1.268	1.709	1.074	18.06	59.12
5	និងការងារ	1.442	1.471	1.441	2.106	1.227	0.029	1.412	2.077	1.198	17.86	73.37
6	និងការងារ	1.563	1.592	1.559	2.195	1.333	0.029	1.530	2.166	1.304	17.33	66.10
7	និងការងារ	1.051	1.072	1.047	1.713	0.892	0.021	1.026	1.692	0.871	17.80	94.26
8	និងការងារ	1.286	1.329	1.298	1.860	1.112	0.043	1.255	1.817	1.069	17.40	69.97
9	និងការងារ	1.632	1.662	1.627	2.388	1.387	0.030	1.597	2.358	1.357	17.69	73.77
10	និងការងារ	1.506	1.540	1.514	2.421	1.277	0.022	1.050	1.810	0.886	18.51	104.29
12	និងការងារ	1.077	1.099	1.072	1.832	0.908	0.034	1.480	2.387	1.243	19.07	92.04
13	និងការងារ	1.661	1.702	1.677	2.702	1.414	0.041	1.636	2.661	1.373	19.16	93.81
14	និងការងារ	1.868	1.911	1.877	3.273	1.588	0.043	1.834	3.230	1.545	18.71	109.06
15	និងការងារ	2.558	2.614	2.577	3.767	2.184	0.056	2.521	3.711	2.128	18.47	74.39
16	និងការងារ	1.685	1.743	1.710	3.227	1.436	0.058	1.652	3.169	1.378	19.88	129.97
17	និងការងារ	1.603	1.644	1.613	2.791	1.363	0.041	1.572	2.750	1.322	18.91	108.02
18	និងការងារ	1.922	1.954	1.924	3.119	1.625	0.032	1.892	3.087	1.593	18.77	93.79
19	និងការងារ	1.428	1.455	1.437	2.871	1.194	0.027	1.410	2.844	1.167	20.82	143.70
20	និងការងារ	1.383	1.415	1.379	2.793	1.155	0.032	1.347	2.761	1.123	19.95	145.86
21	និងការងារ	1.775	1.813	1.777	3.696	1.472	0.038	1.739	3.658	1.434	21.27	155.09
22	និងការងារ	1.641	1.671	1.637	3.341	1.355	0.030	1.607	3.311	1.325	21.28	149.89
23	និងការងារ	2.114	2.168	2.115	4.160	1.764	0.054	2.061	4.106	1.710	20.53	140.12
24	និងការងារ	2.456	2.500	2.458	4.742	2.046	0.044	2.414	4.698	2.002	20.58	134.67
25	និងការងារ	2.121	2.159	2.123	4.148	1.765	0.038	2.085	4.110	1.727	20.73	137.98
26	និងការងារ	2.052	2.098	2.061	4.229	1.695	0.046	2.015	4.183	1.649	22.20	153.67
27	និងការងារ	1.897	1.925	1.899	3.962	1.549	0.028	1.871	3.934	1.521	23.01	158.65

ภาคผนวก ง ตารางแสดงผลการทดลองในส่วนของการทดสอบค่าความแข็ง

ตาราง ง.1 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหัวน้ำโคที่ 303 K

7/1/2549	ชนิดหัวน้ำ โคง(B)		302.7-303.2 K		ชนิดหัวน้ำ โคง(B)		303.4-303.6 K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	43,43,44	43.33	38,39,39	38.67	43,43,44	43.33	32,33,34	33.00
4	45,45,45	45.00	36,35,37	36.00	45,45,45	45.00	30,28,30	29.33
6	46,46,46	46.00	40,37,37	38.00	46,46,46	46.00	28,28,27	27.67
8	40,39,37	38.67	35,34,34	34.33	40,39,37	38.67	29,28,28	28.33
10	43,44,42	43.00	33,34,34	33.67	43,44,42	43.00	27,25,26	26.00
12	45,45,42	44.00	35,34,35	34.67	45,45,42	44.00	24,25,27	25.33
14	45,44,44	44.33	33,33,33	33.00	45,44,44	44.33	23,23,24	23.67
16	43,45,43	43.67	34,35,34	34.33	43,45,43	43.67	20,21,20	20.33
18	45,45,45	45.00	33,32,32	32.33	45,45,45	45.00	22,22,23	22.33
20	40,42,41	41.00	28,28,28	28.00	40,42,41	41.00	21,22,22	21.67
25	40,40,39	39.67	24,27,27	26.00	40,40,39	39.67	19,20,19	19.33
30	39,40,41	40.00	22,22,23	22.33	39,40,41	40.00	17,17,18	17.33
35	38,40,40	39.33	24,23,23	23.33	38,40,40	39.33	18,18,18	18.00
40	40,41,40	40.33	20,22,21	21.00	40,41,40	40.33	17,15,16	16.00
45	40,43,42	41.67	20,22,22	21.33	40,43,42	41.67	15,14,15	14.67
60	39,44,42	41.67	22,21,22	21.67	39,44,42	41.67	16,15,15	15.33
75	41,42,41	41.33	15,17,16	16.00	41,42,41	41.33	13,12,13	12.67
90	44,44,44	44.00	15,16,14	15.00	44,44,44	44.00	12,11,11	11.33
105	44,44,44	44.00	15,15,15	15.00	44,44,44	44.00	12,13,11	12.00
120	42,41,44	42.33	13,15,15	14.33	42,41,44	42.33	10,8,8	8.67
150	40,39,43	40.67	12,12,10	11.33	40,39,43	40.67	11,11,10	10.67
180	42,45,44	43.67	10,9,10	9.67	42,45,44	43.67	9,5,6	6.67
เฉลี่ย		44.41				44.41		

ตาราง ง.2 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังโโคที่ 313 K

25/12/2548	ชนิดหนัง โโค(B)		313.2-313.6 K		ชนิดหนัง โโค(B)		313.2-313.6 K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	42,41,38	40.33	38,37,39	38.00	42,41,38	40.33	36,37,33	35.33
4	40,41,40	40.33	35,37,35	35.67	40,41,40	40.33	32,34,25	33.67
6	42,41,40	41.00	30,32,31	31.00	42,41,40	41.00	26,30,31	29.33
8	38,39,40	40.67	34,34,33	33.67	38,39,40	40.67	22,27,26	25.00
10	40,40,42	40.67	30,29,31	30.00	40,40,42	40.67	25,24,24	24.33
12	39,40,40	39.67	26,26,25	25.67	39,40,40	39.67	20,19,22	20.33
14	40,37,38	38.33	25,25,25	25.00	40,37,38	38.33	20,19,20	19.67
16	38,40,39	39.00	23,24,24	23.67	38,40,39	39.00	21,21,20	20.67
18	42,41,42	41.00	25,26,24	25.00	42,41,42	41.00	18,17,17	17.33
20	39,40,40	39.67	25,24,23	24.00	39,40,40	39.67	17,18,19	18.00
25	43,43,40	42.00	25,25,26	25.67	43,43,40	42.00	16,16,15	15.33
30	35,35,34	34.67	20,20,20	20.00	35,35,34	34.67	13,15,15	14.33
35	32,34,35	33.67	15,15,14	14.67	32,34,35	33.67	12,10,11	11.00
40	40,41,41	40.67	20,21,20	20.33	40,41,41	40.67	11,13,12	12.00
45	43,40,40	41.00	20,20,20	20.00	43,40,40	41.00	11,8,11	10.00
60	45,41,42	42.67	18,20,19	19.00	45,41,42	42.67	11,11,13	11.33
75	38,37,37	37.33	15,13,15	14.33	38,37,37	37.33	9,10,11	10.00
90	38,43,45	42.00	14,15,17	15.33	38,43,45	42.00	8,9,9	8.67
105	40,39,41	40.00	12,10,13	11.67	40,39,41	40.00	7,8,8	7.67
120	40,41,39	40.00	9,10,11	10.00	40,41,39	40.00	8,10,7	8.33
150	42,40,39	40.33	10,11,10	10.33	42,40,39	40.33	8,8,10	8.67
180	42,40,42	41.33	10,12,13	11.67	42,40,42	41.33	7,8,8	7.67
เฉลี่ย		41.73				41.73		

ตาราง ง.3 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังโคที่ 323 K

22/12/2548	ชนิดหนัง โค(A)		322.8-323.2 K		ชนิดหนัง โค(B)		322.9-323.3 K	
เวลาที่แช่ (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย
2	36,35,35	35.33	30,35,33	32.67	36,35,35	35.33	32,30,32	31.33
4	40,39,42	40.33	32,30,32	31.33	40,39,42	40.33	29,30,30	29.67
6	36,36,36	36.00	27,25,25	25.67	36,36,36	36.00	26,28,26	26.67
8	37,40,39	38.67	23,24,24	23.67	37,40,39	38.67	25,25,26	25.33
10	39,40,37	38.67	15,16,15	15.33	39,40,37	38.67	22,23,20	21.67
12	39,40,41	40.00	22,22,22	22.00	39,40,41	40.00	20,21,18	19.67
14	39,38,37	38.00	21,23,22	22.00	39,38,37	38.00	17,18,19	18.00
16	42,40,39	40.33	15,17,17	16.33	42,40,39	40.33	18,19,18	18.33
18	36,37,37	36.67	13,16,16	15.00	36,37,37	36.67	15,16,18	16.33
20	37,37,37	37.00	18,17,16	17.00	37,37,37	37.00	17,18,17	17.33
25	37,38,39	38.00	13,16,15	14.67	37,38,39	38.00	16,17,17	16.67
30	38,37,37	37.33	10,13,10	11.00	38,37,37	37.33	14,14,13	13.67
35	37,39,40	38.67	11,14,12	12.33	37,39,40	38.67	10,10,9	9.67
40	35,35,35	35.00	9,11,11	10.33	35,35,35	35.00	10,10,10	10.00
45	37,38,36	37.00	5,7,8	6.67	37,38,36	37.00	9,11,10	10.00
60	46,48,47	47.00	5,6,4	5.00	46,48,47	47.00	9,10,9	9.33
75	37,37,37	37.00	5,7,4	5.33	37,37,37	37.00	10,7,10	9.00
90	35,33,33	33.67	5,4,6	5.00	35,33,33	33.67	8,8,9	8.33
105	35,37,35	35.67	5,4,5	4.67	35,37,35	35.67	10,7,7	8.00
120	35,36,37	36.00	5,4,3	4.00	35,36,37	36.00	7,8,7	7.33
150	37,38,34	36.33	4,5,3	4.00	37,38,34	36.33	7,6,7	6.67
180	37,35,38	36.67	4,4,3	3.67	37,35,38	36.67	7,5,6	6.00
เฉลี่ย		39.49				39.49		

ตาราง ง.4 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหัองกระเบื้องที่ 303 K

10/11/2548	ชนิดหัอง กระเบื้อง(B)		302.7-303.1 K		ชนิดหัอง กระเบื้อง(B)		303.2-303.7 K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	46.48.45	46.33	45.43.41	43.00	38,39,38	38.33	36,37,36	36.33
4	50.49.47	48.67	45.43.45	44.33	43,43,42	42.67	40,38,40	39.33
6	48.48.46	47.33	38.44.42	42.00	41,42,42	41.67	35,35,34	34.67
8	47.49.45	47.00	41.43.41	41.67	44,42,43	43.00	31,32,33	32.00
10	51.50.50	50.33	35.38.37	36.67	43,42,40	41.67	32,30,31	31.00
12	46.46.44	45.33	36.38.37	36.67	38,37,38	37.67	31,30,30	30.33
14	46.47.48	47.00	40.39.38	39.00	42,41,39	40.67	30,31,28	29.67
16	49.52.50	50.33	34.35.36	35.00	41,41,43	41.67	28,29,30	29.00
18	46.44.43	44.33	25.25.24	24.67	42,43,44	43.00	26,26,26	26.00
20	50.48.50	49.33	28.27.27	27.33	40,40,39	39.67	26,27,26	26.33
25	49.50.52	50.33	28.27.30	28.67	40,38,38	38.67	23,25,25	24.33
30	46.47.48	47.00	21.23.21	21.67	40,40,40	40.00	24,25,23	24.00
35	48.50.51	49.67	24.22.23	23.00	40,41,41	40.67	24,23,24	23.67
40	48.47.47	47.33	23.22.20	21.67	42,42,43	42.33	21,21,23	21.67
45	47.48.46	47.00	23.21.21	21.67	42,43,41	42.00	20,19,19	19.33
60	48.50.51	49.67	20.18.20	19.33	38,37,39	38.00	20,20,19	19.67
75	50.46.45	47.00	16.15.17	16.00	43,43,43	43.00	21,20,18	19.67
90	49.52.50	50.33	20.17.17	18.00	40,41,42	41.00	15,15,16	15.33
105	48.47.47	47.33	18.18.18	18.00	39,39,39	39.00	15,14,14	14.33
120	51.51.50	50.67	19.17.17	17.67	44,44,42	43.33	13,13,15	13.33
150	52.52.50	51.33	12.13.12	12.33	42,41,40	41.00	10,11,12	11.00
180	50.51.53	51.33	10.12.13	11.67	40,40,40	40.00	11,12,10	11.00
เฉลี่ย		50.71			42.81			

ตาราง ง.5 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังกระเบื้องที่ 313 K

6/10/2548	ชนิดหนัง กระเบื้อง(B)		313.3-314 K		ชนิดหนัง กระเบื้อง(B)		313.2-313.6K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	45,47,48	46.67	52,55,51	52.67	45,47,48	46.67	35,35,35	35.00
4	43,42,43	42.67	50,50,51	50.33	43,42,43	42.67	35,34,33	34.00
6	51,55,55	53.67	50,50,50	50	51,55,55	53.67	32,31,28	30.33
8	46,48,50	48.00	50,51,49	50	46,48,50	48.00	26,28,29	27.67
10	53,51,57	53.67	45,44,43	44.00	53,51,57	53.67	19,23,21	21.00
12	52,56,57	55.00	42,43,43	42.67	52,56,57	55.00	25,22,24	23.67
14	56,55,57	56.00	40,38,41	39.67	56,55,57	56.00	22,21,20	21.00
16	48,49,51	49.33	30,31,30	30.33	48,49,51	49.33	20,18,21	19.67
18	50,50,51	50.33	38,37,37	37.33	50,50,51	50.33	19,17,17	17.67
20	50,51,51	50.67	36,38,36	36.67	50,51,51	50.67	18,17,16	17.00
25	55,54,54	54.33	33,32,33	32.67	55,54,54	54.33	17,16,16	16.33
30	51,52,52	51.67	25,27,27	26.33	51,52,52	51.67	15,14,16	15.00
35	52,53,55	53.33	32,31,34	32.33	52,53,55	53.33	15,13,13	13.67
40	53,55,54	54.00	33,30,32	31.67	53,55,54	54.00	12,13,12	12.33
45	55,50,56	52.75	26,24,25	25.00	55,50,56	52.75	12,10,12	11.33
60	51,50,51	50.67	21,20,18	19.67	51,50,51	50.67	12,10,11	11.00
75	55,54,55	54.67	22,25,26	24.33	55,54,55	54.67	10,11,12	11.00
90	55,55,54	54.67	25,24,24	24.67	55,55,54	54.67	6,9,11	8.67
105	52,55,54	53.67	21,22,23	22.00	52,55,54	53.67	10,8,10	9.33
120	53,55,56	54.67	27,28,27	27.33	53,55,56	54.67	8,10,9	9.00
150	56,58,55	56.33	20,19,19	19.67	56,58,55	56.33	10,9,7	8.67
180	55,55,58	56.00	15,12,17	14.67	55,55,58	56.00	7,9,8	8.00
เฉลี่ย		54.89				54.89		

ตาราง ง.6 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังกระเบื้องที่ 323 K

29/9/2548	ชนิดหนัง กระเบื้อง(B)		323-323.9 K		ชนิดหนัง กระเบื้อง(B)		322.7-323.2 K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	57,58,57	57.33	x	x	42,41,44	42.33	38,39,37	38.00
4	60,55,55	56.67	x	x	44,45,46	45.00	37,37,36	36.67
6	60,57,58	58.33	x	x	40,40,41	40.33	34,33,34	33.67
8	55,53,56	54.67	x	x	43,42,42	42.33	32,33,32	32.33
10	62,64,60	62.00	45,44,44	44.33	38,40,40	36.33	25,27,24	25.33
12	60,58,57	58.33	40,35,38	37.67	42,43,43	42.67	31,28,29	29.33
14	55,55,56	55.33	37,40,38	38.33	42,43,41	42.00	25,26,25	25.33
16	55,60,62	59.00	41,38,38	39.00	42,43,42	42.33	25,26,27	26.00
18	58,55,60	57.67	37,36,35	36.00	40,40,40	40.00	23,22,24	23.00
20	49,50,60	53.00	36,36,35	35.67	42,41,42	41.67	25,26,24	25.00
25	48,55,54	52.33	32,35,34	33.67	43,41,40	41.33	23,23,23	23.00
30	50,50,55	51.67	30,32,28	30.00	38,39,41	39.33	23,20,20	21.00
35	60,62,60	60.67	30,30,30	30.00	43,44,43	43.33	20,21,25	20.33
40	49,50,55	51.33	29,30,28	29.00	38,41,41	40.00	18,19,21	19.33
45	55,55,54	54.67	26,28,28	27.33	44,40,42	42.00	18,19,18	18.33
60	47,49,47	47.67	25,26,25	25.33	39,39,39	39.00	16,17,15	16.00
75	45,50,52	49.00	26,25,25	25.33	40,39,39	39.33	12,10,12	11.33
90	55,60,52	59.00	25,25,25	25.00	43,43,42	42.33	12,11,12	11.67
105	55,55,50	53.33	20,20,24	21.33	39,39,39	39.00	12,13,12	12.33
120	45,50,50	48.33	17,19,16	17.33	41,42,41	41.33	8,7,8	7.67
150	60,55,56	57.00	18,16,13	15.67	42,42,41	41.67	10,10,10	10.00
180	50,50,48	49.33	16,15,16	15.67	39,40,41	40.00	8,7,7	7.33
เฉลี่ย		57.46				43.03		

ตาราง ง.7 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังฟอกที่ 303 K

18/10/2548	ชนิดหนัง พอก(A)		302.6-302.8 K		ชนิดหนัง พอก(A)		303.8-304.3 K	
เวลาที่แช่ (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย
2	41,40,37	39.33	36.34.36	35.33	36,39,39	37.00	35,35,36	35.33
4	43,40,40	41.00	35.34.34	34.33	36,34,37	35.67	32,30,28	30.00
6	43,40,42	41.67	31.28.27	28.67	33,36,38	35.67	26,27,26	26.33
8	40,38,41	39.67	34.35.34	34.33	38,38,39	38.33	24,25,27	25.33
10	46,40,40	42.00	24.25.23	24.00	37,37,37	37.00	19,20,18	19.00
12	47.44.42	44.33	27.30.26	27.67	32,31,31	31.67	13,13,16	14.00
14	42.42.43	42.33	20.21.20	20.33	36,37,37	36.67	12,13,14	13.00
16	43.42.42	42.33	22.27.24	23.67	32,30,31	31.00	19,18,17	18.00
18	43.40.42	41.67	23.22.20	21.67	37,37,36	36.67	9,11,13	11.00
20	45.44.47	45.33	19.17.15	17.00	37,36,38	37.00	12,10,11	11.00
25	45.47.43	45.00	12.16.14	14.00	38,36,36	36.67	13,14,13	13.33
30	50.50.48	49.33	14.16.15	15.00	35,36,37	36.00	12,11,9	10.67
35	45.40.40	41.67	12.11.12	11.67	40,37,38	38.33	10,11,8	9.67
40	38.38.36	37.33	12.12.11	11.67	36,39,42	39.00	8,9,8	8.33
45	34.36.32	34.00	13.13.12	12.67	38,38,37	37.67	10,8,10	9.33
60	40.38.38	38.67	10.10.8	9.33	38,38,38	38.00	10,11,10	10.33
75	42.40.40	40.67	8.9.10	9.00	42,39,37	39.33	9,8,7	8.00
90	43.44.46	44.33	10.11.9	10.00	33,35,33	33.67	9,8,9	8.67
105	48.48.50	48.67	11.12.11	11.33	34,32,33	33.00	7,8,8	7.67
120	45.42.43	43.33	10.11.12	11.00	36,39,35	36.67	6,5,7	6.00
150	44.41.43	42.67	11.11.11	11.00	39,38,37	38.00	7,6,8	7.00
180	45.42.45	44.00	11.12.11	11.33	35,38,36	36.33	5,4,8	5.67
เฉลี่ย		44.25				38.06		

ตาราง ง.8 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังฟอกที่ 313 K

16/11/1948	ชนิดหนัง ฟอก(A)		313.5-313.6K		ชนิดหนัง ฟอก(A)		313.2-313.6 K	
เวลาที่แข็ง (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย	ก่อนแข็ง	เฉลี่ย	หลังแข็ง	เฉลี่ย
2	36.35.34	35.00	20.20.20.	20.00	36.35.34	35.00	25,25,25	25.00
4	40.39.37	38.67	25.27.22	34.67	40.39.37	38.67	22,21,22	21.67
6	38.39.41	39.33	23.23.23	23.00	38.39.41	39.33	16,15,14	15.00
8	33.34.36	34.33	20.22.22	21.67	33.34.36	34.33	10,12,11	11.00
10	37.37.36	36.67	22.21.20	21.00	37.37.36	36.67	9,9,9	9.00
12	35.33.32	33.33	13.13.19	15.00	35.33.32	33.33	7,7,7	7.00
14	37.37.38	37.33	16.17.15	16.00	37.37.38	37.33	7,5,4	5.33
16	38.39.37	38.00	12.14.12	12.67	38.39.37	38.00	4,6,7	5.67
18	32.34.33	33.00	14.14.13	13.67	32.34.33	33.00	4,6,7	5.67
20	35.35.34	34.67	12.12.11	11.67	35.35.34	34.67	4,5,6	5.00
25	39.39.35	36.33	12.11.11.	11.33	39.39.35	36.33	5,5,6	5.33
30	40.40.39	39.67	10.10.11	10.33	40.40.39	39.67	3,5,4	4.00
35	30.40.36	35.33	10.9.11	10.00	30.40.36	35.33	5,4,4	4.33
40	38.38.39	38.33	10.11.12	11.00	38.38.39	38.33	5,3,4	4.00
45	35.36.38	36.33	10.11.8	9.67	35.36.38	36.33	2,3,4	3.00
60	32.33.38	34.33	9.10.10	9.67	32.33.38	34.33	3,3,3	3.00
75	32.33.34	33.00	10.8.8	8.67	32.33.34	33.00	2,3,4	3.00
90	34.33.34	33.67	8.9.7	8.00	34.33.34	33.67	2,2,3	2.33
105	39.40.41	40.00	8.9.10	9.00	39.40.41	40.00	3,2,2	2.33
120	37.35.38	36.67	8.8.9	8.33	37.35.38	36.67	3,2,3	2.67
150	38.35.37	36.67	9.10.10	9.67	38.35.37	36.67	3,3,4	3.33
180	36.33.34	34.33	9.7.8	8.00	36.33.34	34.33	2,2,2	2.00
เฉลี่ย		37.86				37.86		

ตาราง ง.9 แสดงผลการทดสอบค่าความแข็งของหนังฟอกที่ 323 K

19/1/2549	ชนิดหนัง พอก(A)		322.2-323.8 K		ชนิดหนัง พอก(A)		322.9-323.3 K	
เวลาที่แช่ (นาที)	ค่าความแข็ง				ค่าความแข็ง			
	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย	ก่อนแช่	เฉลี่ย	หลังแช่	เฉลี่ย
2	28,30,39	29.00	23,25,27	25	28,30,39	29.00	16,18,20	18.00
4	33,31,28	30.67	20,22,19	20.33	33,31,28	30.67	12,10,13	11.67
6	30,30,29	29.67	17,15,17	16.33	30,30,29	29.67	9,7,9	8.33
8	30,28,30	29.33	15,12,12	13.00	30,28,30	29.33	5,6,7	6.00
10	33,34,35	34.00	15,16,13	14.67	33,34,35	34.00	3,4,5	4.00
12	33,34,34	33.67	12,10,10	10.67	33,34,34	33.67	2,3,4	3.00
14	31,30,31	30.67	13,11,11	11.67	31,30,31	30.67	5,5,4	4.67
16	32,33,32	32.33	10,11,10	10.33	32,33,32	32.33	3,4,4	3.67
18	31,32,28	30.33	5,4,4	4.33	31,32,28	30.33	2,3,4	3.00
20	27,26,26	26.33	9,11,9	9.67	27,26,26	26.33	2,2,4	2.67
25	30,29,28	29.00	5,4,3	4.00	30,29,28	29.00	2,2,1	1.67
30	29,27,30	28.67	5,6,5	5.33	29,27,30	28.67	2,3,4	3.00
35	25,24,24	24.33	4,6,4	4.67	25,24,24	24.33	2,3,1	2.00
40	32,32,30	31.33	2,3,2	2.33	32,32,30	31.33	3,3,1	2.33
45	29,30,32	30.33	4,3,2	3.00	29,30,32	30.33	2,2,2	2.00
60	24,23,25	24.00	3,2,4	3.00	24,23,25	24.00	3,2,4	3.00
75	28,27,27	27.33	1,2,2	1.67	28,27,27	27.33	2,2,3	2.33
90	27,25,27	26.33	2,1,2	1.67	27,25,27	26.33	1,2,2	1.67
105	25,27,26	26.00	1,2,3	2.00	25,27,26	26.00	1,3,2	2.00
120	29,30,29	29.33	1,1,2	1.33	29,30,29	29.33	1,1,2	1.33
150	29,29,30	29.33	1,1,1	1.00	29,29,30	29.33	1,2,2	1.67
180	31,31,31	31.00	0,1,1	0.67	31,31,31	31.00	2,1,1	1.33
เฉลี่ย		30.62				30.62		

ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นาย ณัชพล เจียรสำราญ เกิดเมื่อวันที่ 11 พฤษภาคม 2523 ที่ เขตลาดพร้าว จังหวัด กรุงเทพฯ สำเร็จการศึกษาระดับปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ ในปีการศึกษา 2543 และเข้าทำงานเป็น ผู้ช่วยวิจัยอยู่ที่ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ หลังจากนั้นเข้าศึกษาต่อในระดับปริญญาโทหลักสูตรวิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชา วิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2545

