

คำศัพท์ที่ใช้ในการวิจัยนี้

<u>หลังห้อง</u>	หมายถึง พื้นที่ระนาบทำงานของห้อง บริเวณใกล้ผนังด้านหลังห้อง ซึ่งเป็นผนังด้านตรงกันข้ามกับผนังห้องด้านที่มีช่องเปิด
<u>กลางห้อง</u>	พื้นที่ระนาบทำงานของห้อง บริเวณกึ่งกลางระหว่างผนังด้านหลังห้อง กับผนังห้องด้านที่มีช่องเปิด
<u>หน้าห้อง</u>	หมายถึง พื้นที่ระนาบทำงานของห้องบริเวณริมช่องเปิด
<u>ระนาบทำงาน</u>	หมายถึง ระดับสูงจากพื้นห้อง 75 เซนติเมตร ซึ่งเป็นค่าความสูงของเครื่องเรือนที่ใช้ในการทำงานค่าหนึ่ง ซึ่งทำการกำหนดเพื่อเป็นสัดส่วนกับขนาดของตัวแปรที่ใช้
<u>พื้นภายนอก</u>	หมายถึง พื้นที่อยู่ภายนอกอาคาร ด้านที่ช่องเปิดหันไปสู่ ซึ่งหมายรวมถึง หลังคา กันสาด และอุปกรณ์บังแดดของชั้นล่างของอาคาร ซึ่งมีอิทธิพลในการสะท้อนแสงจากท้องฟ้าและดวงอาทิตย์เข้าสู่ภายในห้อง
<u>ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก</u>	หมายถึง พื้นที่ช่องพื้นภายนอก โดยให้ความสำคัญที่ ระยะของพื้นภายนอกจากผนังด้านที่มีช่องเปิด (กำหนดให้ ความกว้างของพื้นภายนอก เท่ากับหรือมากกว่า ความกว้างของช่องเปิด) เปรียบเทียบค่านี้นี้จากมุมที่เกิดขึ้นจากช่องเปิดถึงระยะดังกล่าว เป็นสัดส่วนร้อยละจากจำนวนเต็ม คือมุม 180° ของท้องฟ้าซีกที่พิจารณา คือซีกที่อยู่ด้านหน้าของช่องเปิด
<u>ระดับของช่องเปิด</u>	หมายถึง ตำแหน่งของช่องเปิดเปรียบเทียบกับแนวตั้ง โดยวัดจากระยะจากพื้นห้อง ถึงจุดกึ่งกลางของช่องเปิด
<u>มุมตกกระทบมากที่สุด</u>	หมายถึง ค่าที่ใช้วัดระดับของช่องเปิดอ้างอิงกับความลึกของห้อง โดยค่ามุมตกกระทบมากที่สุดนี้ กำหนดจากมุมที่เกิดขึ้นจากขอบบนสุดของช่องเปิดกับริมผนังด้านในของช่องเปิดที่ระนาบทำงานภายในห้อง โดยยิ่งมุมตกกระทบมากที่สุดมีค่ามาก ช่องเปิดจะยิ่งอยู่ในระดับต่ำ

- พื้นผิวภายในห้อง** หมายถึง ลักษณะที่ปรากฏของผิววัสดุ ที่ใช้เป็นพื้นห้อง เพดานห้อง และ ผนังทั้ง 4 ด้านของห้อง
- ระนาบการสะท้อน** หมายถึง ระนาบ ทั้ง 3 ซึ่งประกอบกันเป็นห้อง ได้แก่ พื้น และ เพดาน ซึ่งอยู่ในแนวระนาบ และผนังทั้ง 4 ด้าน ซึ่งอยู่ในแนวตั้ง
- ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง** โดยทั่วไปแล้ว เป็นค่าที่เกิดจากลักษณะวัสดุ ซึ่งประกอบด้วยสีของวัสดุ และ ลักษณะพื้นผิวของวัสดุ แต่ในที่นี้จะกล่าวถึงเฉพาะกรณีสีของวัสดุ เพื่อความสะดวกในการเปรียบเทียบเรื่องสี กับ ลักษณะพื้นผิวของวัสดุ
- ลักษณะพื้นผิว** โดยทั่วไปแล้วจะมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงที่เกิดขึ้นจากลักษณะของพื้นผิว แต่ในการวิจัยนี้เลือกศึกษาลักษณะที่ปรากฏของพื้นผิว แบ่งออกเป็นพื้นผิวด้าน และ พื้นผิวมัน ไม่ศึกษาค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงที่เกิดขึ้นจากลักษณะของพื้นผิวนั้น ทั้งนี้เพื่อแยกการพิจารณา สี และ ลักษณะของวัสดุออกจากกัน

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

- คมกฤช ชูเกียรติมัน . การใช้แสงธรรมชาติเสริมเพื่อลดพลังงานในอาคาร : กรณีศึกษา อาคารในจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย . วิทยานิพนธ์ ปริญญาสถาปัตยกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาเทคโนโลยีอาคาร ภาควิชาสถาปัตยกรรมศาสตร์ บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2540.
- จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์ . "Quest for Light : การนำแสงธรรมชาติสู่อาคาร" . สารศาสตร์สถาปัตย์ : วารสารวิชาการภาควิชาสถาปัตยกรรมศาสตร์ 1 (มกราคม, 2541) : 39-44.
- ชำนาญ ห่อเกียรติ . เทคนิคการส่องสว่าง . กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์, 2540.
- ธนิต จินดาวนิก . สถาปัตยกรรมและเทคโนโลยี . ชุดสี่สาระ . กรุงเทพฯ : จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2540.
- ธนิต จินดาวนิก . "อิทธิพลจากภายนอกต่อการออกแบบอาคารเพื่อการประหยัดพลังงาน", อาษา : วารสารสถาปัตยกรรม (กันยายน 2537) : 51-53.
- สังขกร บุญชวน . กฎหมายค้าขายเส้น . กรุงเทพฯ : บริษัท วัฏจักร จำกัด (มหาชน), 2540
- สุนทร บุญญาธิการ . การศึกษาเพื่อการพัฒนาที่ยั่งยืน : การอนุรักษ์พลังงานจากบ้านสู่โรงเรียน . กรุงเทพฯ : คณะครุศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2542ก. (เนื่องในโอกาสคล้ายวันสถาปนา คณะครุศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย 10 กรกฎาคม 2541)
- สุนทร บุญญาธิการ . เทคนิคการออกแบบบ้านประหยัดพลังงาน : เพื่อคุณภาพชีวิตที่ดีกว่า . กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์แห่งจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2542ข.
- สุนทร บุญญาธิการ . "หัวใจหลักในการออกแบบสถาปัตยกรรมเพื่อประหยัดพลังงาน", อาษา : วารสารสถาปัตยกรรม (กันยายน 2537) : 46-50.
- สุนทร บุญญาธิการ . "การประยุกต์ใช้แสงธรรมชาติในอาคาร", อาษา : วารสารสถาปัตยกรรม (กรกฎาคม 2541) : 94-105.

ภาษาอังกฤษ

- American Society of Heating, Refrigerating and Air Condition Engineers . 1997 ASHRAE HANDBOOK . Atlanta : ASHRAE Journal, 1997.
- Aderson, B.N. . Solar energy : fundamentals in building design . New York : McGRAW-HILL, 1977.
- Daniels, Klaus . The Technology of Ecological Building : Basic Principles and Measures. Examples and Ideas . Basel : Birkhauser Verlag, 1994.

- Derek, Phillips . Lighting in Architectural Design . New York : McGRAW-HILL, 1964.
- Egan, M.D. . Concept in Architectural Lighting . December 15,1997 , ed.
- Evans, B.H. . Daylight in Architecture . New York : McGRAW-HILL, 1981.
- Gordon, Gary ;and Nockolls, J.L. . Interior Lighting for Designers . 3rd ed. . New York : John Wiley & Sons,1995.
- Hopkinson, R.G. ; Petherbridge, P. ; and Longmore, J. . Daylighting . London : HEINEMANN,1966.
- Hopkinson, R.G. ;and Kay, J.D. The lighting of Buildings. 2nd ed..London : The Trinity Press,1972.
- Horzog, Thomas , edited . Solar Energy in Architecture and Urban Planning . Munich : Prestel Vertag, 1996.
- IES Committee on Calculation Procedures .IES Recommended Practice for the Lumen Method of Daylight Calculations . New York : Illuminating Engineering Society of North America,1989.
- Illuminating Engineering Society of North America . IES Lighting Ready Reference . New York : Illuminating Engineering Society of North America,1984.
- John, R.G. ; Lewis, J.O. ;and Theo, C.S. .edited.Energy Conscious Design :A primer for architects. London : B.T. Batsford,1992.
- Koenigsberger, O.H. ; Ingersoll, T.G. ; Mayhew, Alan ;and Szokolay, S.V. . Manual of tropical housing and building part one : climatic design . Hong Kong : Dai Nipporn Printing,1973.
- Lechner, Norbert . Heating, Cooling, Lighting : design methods for architects . New York : John Wiley & Sons,1991.
- LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY . How to Predict Interior Daylight Illumination : Conserve Energy and Increase Visual Performance by Effective Daylight Design . Ohio : LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY ,1976.
- Mazria ,Edward . The passive solar energy book. U.S.A. Redale Press,1979.
- Moore, F. .Environmental Control Systems : heating , cooling , lighting. New York :McGraw-hill,1993.
- Ogilyay, Alader ; and Ogilyay, Victor . Solar Control & Shading Devices . London : Oxford University Press, 1957.
- Phanchalath Suriyothin ;and Piras Laophaisal. "Basic Principles of Daylighting for Energy Conservation", Workshop for Architects : The use of computer softwares in the design of energy conscious building. July,1998.
- Robbins, C.L. . Daylighting : Design and Analysis . New York : Van Nostrand Reinhold, 1986.

Stein, Benjamin ;and John, S.R. . Mechanical and Electrical Equipment for Building . 8th ed. . New York : John Wiley & Sons,1992.

Thai Gypsum Product Public Company Limited. Energy Efficient Design of Buildings In Thailand. Bangkok : Thai Gypsum Products public Company Limited, 1995.

Thanit Chindavanig. "Basic Principles of Energy Conscious Building Design", Workshop for Architects : The use of computer softwares in the design of energy conscious buildings. July,1998.

William , C.D ;and Paul , N.C. ,edited. The Energy Design Handbook. Washington D.C. : The American Institute of Architects,1993

รายการอ้างอิงสมการ

- (1) $\alpha + \rho + \tau = 1$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp912-914
- (2) $IT = ID + Id + Ir$ Mazria ,1979 : pp9
- (3) $\omega = A / R^2$ IES committee on Calculation Procedure, 1989 : pp30
- (4) $I = \phi / \omega$ IES committee on Calculation Procedure, 1989 : pp23
- (5) $E = I / d^2$ IES committee on Calculation Procedure, 1989 : pp27
- (6) $L = E * \rho$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp937
- (7) $L = E * \tau$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp937
- (8) Contrast = $\left| \frac{L_B - L_T}{L_B} \right|$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp931
- (9) $E = \frac{I * \cos \theta}{d^2}$ Hopkinson, R.G., Petherbridge, P.; and Longmore, J., 1966 : pp61
- (10) $E = \frac{L * MF * CU}{A}$ ฐานานุญ, 2540 : 4-1
- (11) $RCR = \frac{5H (L + W)}{L * W}$ ฐานานุญ, 2540 : 4-3
- (12) $L_A = L_z / 3$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp973
- (13) $L_z = 123 + 8600 \sin A$ (Krochman and Sidel) อ้างถึงใน คมกฤษ, 2540 : 23
- (14) $L_A = \frac{L_z (1 + 2 \sin A)}{3}$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp973
- (15) $L_A = L_z$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp974
- (16) $E_H = 300 + 21,000 \sin A$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp974
- (17) $L_A = 3 L_z$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp974
- (18) $E_H = 1345 + 14,795 \sin A$ (Moon, R.C., Hopkinson, 1968) อ้างถึงใน คมกฤษ, 2540 : 24
- (19) $\log E_H = 4.466 + 0.31 \log A$ (Moon, R.C., Hopkinson, 1968) อ้างถึงใน คมกฤษ, 2540 : 24
- (20) $E_H = 570 A$ (Krochman and Sidel) อ้างถึงใน คมกฤษ, 2540 : 25
- (21) $E_H = 0.35 E_s + 0.89 E_c$ (Elvegard and Sjostedt, 1940) อ้างถึงใน คมกฤษ, 2540 : 24
- (22) $q = U * A * CLTD$ ASHRAE, 1997 :pp28.40-28.41
- (23) $q = A * SC * SCL$ ASHRAE, 1997 :pp28.40-28.41

- (24) $E_{sp} = E_{ev} * A_{gl} * T_{gl} * CU$ LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY, 1976 : pp17
- (25) $E_{sp} = [E_{sv} * A_{gl} * T_{gl} * C_s * K_s] + [E_{gv} * A_{gl} * T_{gl} * C_g * K_g]$ LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY, 1976 : pp17
- (26) $E_{gv} = R_g * \text{field proportion factor}$ LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY, 1976 : pp17
- (27) $E_{sv} = E_v - [E_H * 0.1]$ คมกฤช, 2540 : 33
- (28) $E_{gv} = E_H * 0.1$ คมกฤช, 2540 : 33
- (29) $E_{sv} = E_v - E_{gv}$ จาก (27) และ (28)
- (30) $E_{sv} = E_{dv}$ คมกฤช, 2540 : 33
- (31) $E_{gv} = E_H * 0.1$ คมกฤช, 2540 : 33
- (32) $E_{sv} = E_v - [E_H * 0.1]$ คมกฤช, 2540 : 33
- (33) $E_{sv} = E_{gv}$ คมกฤช, 2540 : 34
- (34) $E_{sv} = 0.5 * E_v$ คมกฤช, 2540 : 34
- (35) D.F. = $\frac{\text{ความสว่างภายใน} \times 100}{\text{ความสว่างภายนอก}}$ Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp979
- (36) D.F. = SC + ERC + IRC Stein, Benjamin; and John, S.R., 1992 : pp981
- (37) D.F. = $\frac{10 (W) (H)^2}{(D)(D^2+H^2)} + \frac{4 (A_{gl}) (\rho)}{A_r (1-\rho)}$ Moore, 1993 : pp325
- (38) D.F. = $\frac{(S) (CU) (A_{gl})}{(A_r)}$ Moore, 1993 : pp325
- (39) $y = 714.013418565617 + (0.780328998176732 * x)$ ภาคผนวก จ.

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก.
ข้อกำหนดเรื่องค่าความส่องสว่าง

การใช้แสง เพื่อทำกิจกรรมต่างๆ จะมีความต้องการปริมาณแสงที่แตกต่างกันไปตามลักษณะกิจกรรม และรูปแบบของสถานที่ โดยมีค่าความส่องสว่างที่แนะนำให้ใช้ จากตารางต่อไปนี้ *

Table 1
Illuminance Values for Generic Types of Activities in Interior

Type of Activity	Ranges of Illuminances		Reference Work-Plane
	Lux	Footcandles	
Public spaces with dark surroundings	20-30-50	2-3-5	
Simple orientation for short temporary visits	50-75-100	5-7.5-10	General lighting throughout spaces
Working spaces where visual tasks are only occasionally performed	100-150-200	10-15-20	
Performance of visual tasks of high contrast or large size	200-300-500	20-30-50	
Performance of visual tasks of medium contrast or small size	500-750-1000	50-75-100	Illuminance on task
Performance of visual tasks of low contrast or very small size	1000-1500-2000	100-150-200	
Performance of visual tasks of low contrast and very small size over a prolonged period	2000-3000-5000	200-300-500	
Performance of very prolonged and exacting visual tasks	5000-7500-10000	500-750-1000	Illuminance on task, obtained by a combination of general and local (supplementary lighting)
Performance of very special visual tasks of extremely low contrast and small size	10000-15000-20000	1000-1500-2000	

* ที่มา : Table 1. Illuminating Engineering Society of North America . IES Lighting Ready Reference .

New York : Illuminating Engineering Society of North America, 1984. อ้างถึงใน IES Lighting Handbook-1981 Application Volume, American National Standard Practice for Road way Lighting and Lighting for Parking Facilities

Table 2. CIE Central Bureau . Lighting of Indoor Work Places : Draft Standard . CIE DS 008.1/E .

Vienna : CIE Central Bureau, 1999.

Table 2

THE SCHEDULE OF INTERIORS (AREAS) TASKS AND ACTIVITIES WITH SPECIFICATION OF ILLUMINANCE, GLARE LIMITATION AND COLOUR QUALITY

Type of interior, task or activity	$\overline{E_m}$, lux	UGR	R_a	Remarks
1. General building areas				
Entrance halls	100	22	60	
Lounges	200	22	80	
Circulation areas and corridors	100	28	40	At exits and entrances provide a transition zone and avoid sudden changes.
Stairs, escalators, travelators	150	25	40	
Loading ramps/bays	150	25	40	
Canteens	200	22	80	
Rest rooms	100	22	80	
Rooms for physical exercise	300	22	80	
Cloakrooms, washrooms, bathrooms, toilets	200	25	80	
Sick bay	500	19	80	
Rooms for medical attention	500	16	90	CCT at least 4000 K
Plant rooms, switch gear rooms	200	25	60	
Post room, switchboard	500	19	80	
Store, stockrooms, cold store	100	25	60	200 lux if continuously occupied
Dispatch packing handling areas	300	25	60	
Control station	150	22	60	
2. Agriculture building				
Loading and operating of goods handling equipment and machinery	200	25	80	
Building for livestock	50	28	40	
Sick animal pens, calving stalls	200	25	80	
Feed preparation, dairy, utensil washing	200	25	80	
3. Bakeries				
Preparation and baking	300	22	80	
Finishing, glazing, decorating	500	22	80	
4. Cement, concrete, & bricks industry				
Drying	50	28	20	
Preparation of materials, work on kilns and mixers	200	28	20	
General machine work	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Rough forms	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
5. Ceramics and glass industry				
Drying	50	28	20	
Preparation, general machine work	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Enamelling, rolling, pressing, shaping simple parts, glazing, glass blowing	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Grinding, engraving, glass polishing, shaping precision parts, manufacture of glass instruments	750	19	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Decorative work	500	19	80	
Grinding of optical glass, crystal hand grinding and engraving, work on average goods	750	16	80	
Precision work e.g decorative grinding, hand painting	1000	16	90	CCT at least 4000 K
Manufacture of synthetic precious stones	1500	16	90	CCT at least 4000 K

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR_L	R_s	Remarks
6. Chemicals, plastics and rubber industry				
Remote-operated processing installations	50		20	Safety colours shall be recognisable
Processing installations with limited manual intervention	150	28	40	
Constantly manned work places in processing installations	300	25	80	
Precision measuring rooms, laboratories	500	19	80	
Pharmaceutical production	500	22	80	
Tyre production	500	22	60	
Colour inspection	1000	16	90	CCT at least 6500 K
Cutting, finishing, inspection	750	19	80	
7. Electrical industry				
Cable and wire manufacture	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Winding:				
- large coils	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- medium-sized coils	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- small coils	750	19	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Coil impregnating	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Galvanising	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Assembly work:				
- rough e.g. large transformers	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- medium e.g. switchboards	500	22	80	
- fine e.g. telephones	750	19	80	
- precision e.g. measuring equipm.	1000	16	80	
Electronic workshops, testing, adjusting	1500	16	80	
8. Food industry				
Workplaces and zones in breweries, malting floor, for washing, barrel filling, cleaning, sieving, peeling, cooking in preserve and chocolate factories, work places and zones in sugar factories, for drying and fermenting raw tobacco, fermentation cellar	200	25	80	
Sorting and washing of products, milling, mixing, packing	300	25	80	
Work places and zones in slaughter houses, butchers, dairies mills, on filtering floor, in sugar refineries	500	25	80	
Cutting and sorting of fruit and vegetables	300	25	80	
Manufacture of delicatessen foods, kitchen	500	22	80	
Manufacture work of cigars and cigarettes	500	22	80	
Inspection of glasses and bottles, product control, trimming, sorting decoration	500	22	80	
Laboratories	500	19	80	
Colour inspection	1000	16	90	CCT at least 4000 K
9. Foundries and metal casting plants				
Mansize underfloor tunnels, cellars etc.	50	28	20	Safety colours shall be recognisable

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR	R_a	Remarks
Platforms	100	25	40	
Sand preparation	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Dressing room	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Workplaces at cupola and mixer	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Casting bay	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Shake out areas	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Machine moulding	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Hand and core moulding	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Die casting	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Model building	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
10. Hairdressers				
Hairdressing	500	19	90	
11. Jewellery manufacturing				
Working with precious stones	1500	16	90	CCT at least 4000 K
Manufacture of jewellery	1000	16	90	
Watch making (manual)	1500	16	80	
Watch making (automatic)	500	19	80	
12. Laundries and dry cleaning				
Goods in, marking and sorting	300	25	80	
Washing and dry cleaning	300	25	80	
Ironing, pressing	300	25	80	
Inspection and repairs	750	19	80	
13. Leather industry				
Work on vats, barrels, pits	200	25	40	
Fleshing, skiving, rubbing, tumbling of skins	300	25	80	
Saddlery work, shoe manufacture stitching, sewing, polishing, shaping, cutting, punching	500	22	80	
Sorting	500	22	90	CCT at least 4000 K
Leather dyeing (machine)	500	22	80	
Quality control	1000	19	80	
Colour inspection	1000	16	90	CCT at least 4000 K
Shoe making	500	22	80	
Glove making	500	22	80	
14. Metal working and processing				
Open die forging	200	25	60	
Drop forging, welding, cold forming	300	25	60	
Rough and average machining: tolerances > 0,1 mm	300	22	60	
Precision machining: grinding: tolerances < 0,1 mm	500	19	60	
Scribing; inspection	750	19	60	
Wire & pipe drawing shapes	300	25	60	
Plate machining ≥ 5 mm	200	25	60	
Sheet metalwork < 5mm	300	22	60	
Tool making; cutting equipment manufacture	750	19	60	
Assembly:				
- rough	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- medium	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- fine	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
- precision	750	19	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Galvanising	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Surface preparation and painting	750	25	80	

Type of interior, task or activity	$\overline{E_m}$, lux	UGR _L	R _a	Remarks
Tool, template and jig making, precision mechanics, micro-mechanics	1000	19	80	
15. Paper industry				
Pulp mills, edge runners	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Paper manufacture and processing, paper and corrugating machines, cardboard manufacture	300	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Standard book binding work, e.g. folding, sorting, gluing, cutting, embossing, sewing	500	22	60	
16. Power stations				
Fuel supply plant	50	28	20	Safety colours shall be recognisable
Boiler house	100	28	40	
Machine halls	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Auxiliary rooms, e.g. pump rooms, condenser rooms, switchboard, etc.	200	25	60	
Control rooms	500	16	80	1. Control panels are often vertical 2. Dimming may be required 3. For DSE work see clause 4.10
17. Printers				
Cutting, gilding, embossing, block engraving, work on stones and platens, printing machines, matrix making	500	19	80	
Paper sorting and hand printing	500	19	80	
Type setting, retouching, lithography	1000	19	80	
Colour inspection in multi-coloured printing	1500	16	90	CCT5000 K
Steel and copper engraving	2000	16	80	For directional light see clause 4.5.2
18. Iron and steel works				
Production plants without manual Intervention	50	28	20	Safety colours shall be recognisable
Production plants with occasional manual operation	150	28	40	
Production plants with continuous manual operation	200	25	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Slab store	50	28	20	Safety colours shall be recognisable
Furnaces	200	25	20	Safety colours shall be recognisable
Mill train, coiler, shear line	300	25	40	
Control platforms, control panels	300	22	80	
Test, measurement and inspection	500	22	80	
Underfloor man sized tunnels belt sections, cellars etc.	50	28	20	Safety colours shall be recognisable
19. Textile industry				
Workplace and zones in baths, bale opening	200	25	60	
Carding, washing, ironing, drawing, combing, sizing, card cutting, pre-spinning, jute and hemp spinning	300	22	80	
Spinning, plying, reeling, winding warping, weaving, braiding, knitting	500	22	80	Prevent stroboscopic effects
Sewing, fine knitting, taking up stitches	750	22	90	

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR _L	R _a	Remarks
Manual design, drawing patterns	750	22	90	CCT at least 4000 K
Finishing, dyeing	500	22	80	
Drying room	100	28	60	
Automatic fabric printing	500	25	80	
Burling, picking, trimming	1000	19	80	
Colour inspection, fabric control	1000	16	90	CCT at least 4000 K
Invisible mending	1500	19	90	CCT at least 4000 K
Hat manufacturing	500	22	80	
20. Vehicle construction				
Body work and assembly	500	22	80	
Painting, spraying chamber, polishing chamber	750	22	80	
Painting: touch-up, inspection	1000	16	90	CCT at least 4000 K
Upholstery manufacture (manned)	1000	19	80	
Final inspection	750	19	80	
21. Wood working & furniture industry				
Automatic processing e.g. drying plywood manufacturing	50	28	40	
Steam pits	150	28	40	
Saw frame	300	25	60	Prevent stroboscopic effects
Work at joiner's bench, gluing, assembly	300	25	80	
Polishing, painting, fancy joinery	750	22	80	
Work on wood working machines e.g. turning, fluting, dressing, rebating, grooving, cutting, sawing, sinking	500	19	80	Prevent stroboscopic effects
Selection of veneer woods, maquetry, inlay work	750	22	90	CCT at least 4000 K
Quality control	750	19	90	CCT at least 4000 K
22. Offices				
Filing, copying, circulation, etc.	300	19	80	
Writing, typing, reading, data processing	500	19	80	For DSE-work see clause 4.10
Technical drawing	750	16	80	
CAD workstation	500	19	80	For DSE-work see clause 4.10
Conference and meeting rooms	300	19	80	
Reception desk	300	22	80	
Archives	200	25	80	
23. Retailing				
Sales area small	300	22	80	
Sales area large	500	22	80	
Till area	500	19	80	
Wrapper table	500	19	80	
24. Restaurants and hotels				
Reception/cashier desk, porters desk	300	22	80	
Kitchen	500	22	80	
Restaurant, dining room, function room	200	22	80	The lighting should be designed to create intimate atmosphere
Self-service restaurant	200	22	80	
Buffet	300	22	80	
Conference rooms	300	22	80	
Corridors	100	25	80	During night time lower levels are acceptable

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR _l	R _a	Remarks
25. Places of entertainment				
Theatres & concert halls	200	22	80	
Multi purpose halls	300	22	80	
Practice rooms, dressing rooms	300	22	80	Glare free mirror lighting for make-up required
Museums	300	19	80	Lighting to suit the display requirements, protect against radiation effects
26. Libraries				
Bookshelves	200	19	80	
Reading area	500	19	80	
Counters	500	19	80	
27. Public car parks (indoor)				
In/out ramps (during the day)	300	25	20	
In/out ramps (at night)	75	25	20	
Traffic lanes	75	25	20	
Parking areas	75	28	20	A high vertical illuminance increases recognition of peoples faces and therefore the feeling of safety
Ticket office	300	19	80	1. Avoid reflections in the windows 2. Prevent glare from outside
28. Educational buildings				
Play school room	300	19	80	
Nursery class	300	19	80	
Nursery craft room	300	19	80	
Classrooms, tutorial rooms	300	19	80	Lighting should be controllable
Classroom for evening classes and adults education	500	19	80	
Lecture hall	500	19	80	Lighting should be controllable
Black board	500	19	80	Prevent specular reflections
Demonstration table	500	19	80	In lecture halls 750 lux
Art and craft rooms	500	19	80	
Art rooms in art schools	750	19	90	CCT > 5000K
Technical drawing rooms	750	19	80	
Practical rooms and laboratories	500	19	80	
Teaching workshop	500	19	80	
Music practice rooms	300	19	80	
Computer practice rooms	500	19	80	For DSE-work see clause 4.10
Language laboratory	300	19	80	
Preparation rooms and workshops	500	22	80	
Student common rooms and assembly halls	200	22	80	
Teachers rooms	300	22	80	
Sports halls, gymnasiums, swimming pools	300	22	80	
29. Health care premises				
Waiting rooms	200	22	80	Illuminance at floor level
Corridors: during the day	200	22	80	Illuminance at floor level
Corridors: during the night	50	22	80	Illuminance at floor level
Day rooms	200	22	80	Illuminance at floor level
Staff office	500	19	80	
Staff rooms	300	19	80	
Wards				
- General lighting	100	16	80	Illuminance at floor level
- Reading lighting	300	16	80	
- Simple examination	300	16	80	
Examination and treatment	1000	16	90	
Night lighting, observation lighting	5	22	80	

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR _L	R _a	Remarks
Bathrooms and toilets for patients	200	22	80	
Examination room general	500	19	90	
Ear and eye examination	1000		90	Local examination luminaire
Reading and colour vision test with vision charts	500	16	90	
Scanners with image enhancers and television systems	50	19	80	For DSE work see clause 4.10
Dialysis rooms	300	19	80	
Dermatology rooms	500	19	90	
Endoscopy rooms	300	19	80	
Plaster rooms	500	19	80	
Medical baths	300	19	80	
Massage and radiotherapy	300	19	80	
Pre-op and recovery rooms	500	19	90	
Operating theatre	1000	19	90	
Operating cavity	Special			$\overline{E}_m = 10000 \text{ lux} - 100000 \text{ lux}$ by special luminaires
Intensive care				
- General lighting	100	19	90	At floor level
- Simple examinations	300	19	90	At bed level
- Examination and treatment	1000	19	90	At bed level
- Night watch	20	19	90	
Dentists				
- General lighting	500	19	90	Lighting should be glare free for the patient
- At the patient	1000		90	Local examination luminaire
- Operating cavity	5000		90	Values higher than 5000 lux may be required.
- White teeth matching	5000		90	$CCT \geq 6000 \text{ K}$
Colour inspection (laboratories)	1000	19	90	$CCT \geq 5000 \text{ K}$
Sterilisation rooms	300	22	80	
Disinfection rooms	300	22	80	
Autopsy rooms and mortuaries	750	19	90	
Autopsy table and dissecting table	5000		90	Values higher than 5000 lux may be required.
30. Airports				
Arrival and departure halls, baggage claim areas	200	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Connecting areas, escalators, travelators	200	22	80	
Information desks, check-in desks	500	19	80	For DSE work see clause 4.10
Customs and passport control desks	500	19	80	Vertical illuminance is important
Waiting areas	200	22	80	
Luggage store rooms	200	28	60	
Security check areas	300	19	80	For DSE-work see clause 4.10
Air traffic control tower	500	16	80	1. Lighting should be dimmable 2. For DSE work see clause 4.10 3. Glare from daylight should be avoided
Air traffic rooms	500	16	80	1. Lighting should be dimmable 2. For DSE work see clause 4.10
Testing and repair hangars	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Engine test areas	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Measuring areas in hangars	500	22	80	For high-bay: see also clause 4.6.2
Platforms and passenger subways (underpasses)	50	28	40	
Ticket hall and concourse	200	28	40	
Ticket and luggage offices and counters	300	19	80	
Waiting rooms	200	22	80	

Type of interior, task or activity	\overline{E}_m , lux	UGR_L	R_a	Remarks
31. Churches				
Body of church	100	25	80	
Chair, altar, pulpit	300	22	80	

- Column 1:** List of interior (areas) tasks or activities
Column 1 lists those interiors, tasks or activities for which specific requirements are given. If the particular interior, task or activity is not listed, the values given for a similar, comparable situation should be adopted.
- Column 2:** Maintained illuminance (\overline{E}_m , lux)
Column 2 gives the maintained illuminance on the reference surface for interior, task or activity given in column 1 (see 4.3).
- Column 3:** Limiting unified glare rating (UGR_L)
Column 3 gives the UGR limits applicable to the situation listed in column 1, (see 4.4).
- Column 4 :** Minimum colour rendering index (R_a)
Column 4 gives the minimum colour rendering indices for the situation listed in column 1, (see 4.6.2).
- Column 5:** Remarks
Advice and footnotes are given for exceptions and special applications of the situations listed in column 1.
For DSE applications see 4.10.

ภาคผนวก ข.
ค่าสัมประสิทธิ์การใช้งาน

ค่าสัมประสิทธิ์การใช้งาน (CU) จะอยู่ในรูปของตาราง ค่าสัมประสิทธิ์การใช้งาน ในรูปแบบห้องที่ต่าง ๆ กัน ออกไป โดยจะอยู่ในรูปค่าสัมประสิทธิ์การใช้งาน (CU) และอีกรูปแบบที่ใช้กันจะแบ่งค่าสัมประสิทธิ์การใช้งานออกมาเป็น ค่าสัดส่วนห้องในแนวระนาบ (ความกว้างและความยาว) ที่สัมพันธ์กับค่าสะท้อนแสงของผนัง (C) และค่าสัดส่วนของผนัง (ความสูงและความกว้าง) ที่สัมพันธ์กับค่าการสะท้อนแสงของผนัง ตามที่จะแสดงในกลุ่มตารางต่อไปนี้ *

* ที่มา : Table A IES Committee on Calculation Procedures .IES Recommended Practice for the Lumen Method of Daylight Calculations . New York : Illuminating Engineering Society of North America, 1989.

Table B LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY . How to Predict Interior Daylight Illumination : Conserve Energy and Increase Visual Performance by Effective Daylight Design . Ohio : LIBBEY-OWENS-FORD COMPANY , 1976.

Table A1 – Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Sky Component $E_{svk}/E_{rthk} = 0.75$

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height							
		D	.5	1	2	3	4	6	8
1	10	.824	.864	.870	.873	.875	.879	.880	.883
	30	.547	.711	.777	.789	.793	.798	.799	.801
	50	.355	.526	.635	.659	.666	.669	.670	.672
	70	.243	.386	.505	.538	.548	.544	.545	.547
	90	.185	.304	.418	.451	.464	.444	.446	.447
2	10	.667	.781	.809	.812	.813	.815	.816	.824
	30	.269	.416	.519	.544	.551	.556	.557	.563
	50	.122	.204	.287	.319	.331	.339	.341	.345
	70	.068	.116	.173	.201	.214	.221	.226	.229
	90	.050	.084	.127	.151	.164	.167	.171	.172
3	10	.522	.681	.739	.746	.747	.749	.747	.766
	30	.139	.232	.320	.350	.360	.366	.364	.373
	50	.053	.092	.139	.163	.174	.183	.182	.187
	70	.031	.053	.081	.097	.106	.116	.116	.119
	90	.025	.041	.061	.074	.082	.089	.090	.092
4	10	.405	.576	.658	.670	.673	.675	.674	.707
	30	.075	.134	.197	.224	.235	.243	.243	.255
	50	.028	.050	.078	.094	.104	.112	.114	.119
	70	.018	.031	.048	.059	.065	.073	.074	.078
	90	.016	.026	.040	.048	.053	.059	.061	.064
6	10	.242	.392	.494	.516	.521	.524	.523	.588
	30	.027	.054	.086	.102	.111	.119	.120	.135
	50	.011	.023	.036	.044	.049	.055	.056	.063
	70	.009	.018	.027	.032	.035	.040	.041	.046
	90	.008	.016	.023	.028	.031	.034	.035	.040
8	10	.147	.257	.352	.380	.387	.391	.392	.482
	30	.012	.026	.043	.054	.060	.067	.070	.086
	50	.006	.013	.021	.026	.029	.033	.035	.043
	70	.005	.011	.017	.021	.023	.026	.027	.034
	90	.004	.010	.015	.019	.021	.023	.025	.030
10	10	.092	.168	.248	.275	.284	.290	.291	.395
	30	.006	.014	.026	.032	.036	.041	.044	.059
	50	.003	.008	.014	.017	.019	.022	.024	.032
	70	.003	.007	.012	.014	.016	.018	.019	.026
	90	.003	.006	.011	.013	.015	.016	.017	.024

Table A3 – Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Sky Component $E_{svk}/E_{rthk} = 1.25$

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height							
		D	.5	1	2	3	4	6	8
1	10	.578	.607	.614	.619	.621	.633	.634	.635
	30	.405	.526	.580	.594	.599	.612	.614	.615
	50	.287	.423	.519	.547	.556	.569	.571	.573
	70	.218	.347	.461	.501	.515	.522	.525	.526
	90	.186	.307	.428	.473	.491	.483	.486	.487
2	10	.472	.549	.566	.569	.570	.574	.575	.581
	30	.221	.337	.422	.447	.456	.465	.467	.472
	50	.120	.202	.285	.321	.337	.353	.357	.361
	70	.078	.136	.204	.242	.261	.281	.287	.290
	90	.064	.112	.174	.211	.233	.244	.251	.253
3	10	.377	.488	.527	.533	.534	.536	.536	.549
	30	.130	.217	.298	.329	.341	.352	.353	.362
	50	.062	.110	.165	.196	.211	.228	.231	.237
	70	.040	.070	.109	.132	.147	.166	.171	.175
	90	.033	.057	.090	.112	.127	.142	.148	.152
4	10	.300	.424	.484	.494	.497	.499	.499	.524
	30	.080	.143	.209	.240	.255	.267	.269	.283
	50	.036	.066	.104	.126	.140	.156	.160	.168
	70	.024	.043	.068	.083	.094	.109	.115	.120
	90	.021	.036	.056	.070	.080	.092	.099	.103
6	10	.183	.314	.395	.416	.420	.423	.423	.476
	30	.036	.071	.113	.136	.149	.161	.165	.186
	50	.017	.033	.053	.065	.074	.084	.089	.100
	70	.012	.024	.037	.045	.050	.058	.061	.069
	90	.011	.021	.031	.038	.043	.049	.053	.060
8	10	.128	.226	.310	.337	.346	.351	.352	.433
	30	.019	.039	.066	.082	.092	.104	.109	.134
	50	.009	.019	.031	.040	.045	.052	.056	.069
	70	.007	.015	.023	.029	.032	.037	.040	.049
	90	.006	.013	.021	.025	.028	.032	.035	.043
10	10	.088	.164	.241	.270	.282	.290	.291	.396
	30	.011	.024	.043	.054	.062	.071	.076	.103
	50	.005	.012	.022	.028	.030	.035	.038	.052
	70	.004	.010	.017	.020	.023	.026	.028	.038
	90	.004	.009	.016	.018	.020	.023	.025	.034

Table A2 – Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Sky Component $E_{svk}/E_{rthk} = 1.00$

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height							
		D	.5	1	2	3	4	6	8
1	10	.671	.704	.711	.715	.717	.726	.726	.728
	30	.458	.565	.654	.668	.672	.682	.683	.685
	50	.313	.462	.563	.589	.598	.607	.608	.610
	70	.227	.362	.478	.515	.527	.530	.532	.534
	90	.186	.306	.424	.465	.481	.468	.471	.472
2	10	.545	.636	.658	.660	.661	.665	.666	.672
	30	.239	.367	.459	.484	.491	.499	.501	.506
	50	.121	.203	.286	.320	.335	.348	.351	.356
	70	.074	.128	.192	.226	.243	.259	.264	.267
	90	.068	.101	.156	.188	.207	.215	.221	.223
3	10	.431	.561	.607	.613	.614	.618	.615	.631
	30	.133	.223	.306	.337	.348	.357	.357	.366
	50	.068	.103	.155	.183	.197	.211	.213	.218
	70	.037	.064	.098	.119	.132	.147	.150	.154
	90	.030	.061	.079	.098	.110	.122	.126	.129
4	10	.339	.482	.549	.560	.563	.566	.566	.593
	30	.078	.139	.204	.234	.247	.259	.260	.272
	50	.033	.060	.094	.114	.126	.139	.143	.150
	70	.022	.039	.061	.074	.083	.096	.099	.104
	90	.019	.032	.050	.061	.070	.080	.084	.089
6	10	.211	.343	.433	.453	.458	.461	.461	.518
	30	.033	.065	.103	.123	.135	.145	.148	.167
	50	.015	.029	.047	.057	.064	.073	.077	.086
	70	.011	.021	.033	.040	.045	.051	.054	.060
	90	.010	.019	.028	.034	.038	.044	.046	.052
8	10	.135	.238	.326	.353	.362	.366	.367	.452
	30	.016	.034	.058	.072	.080	.090	.094	.116
	50	.008	.017	.027	.034	.039	.045	.048	.059
	70	.006	.013	.021	.026	.028	.032	.035	.043
	90	.005	.012	.019	.023	.025	.029	.031	.038
10	10	.090	.166	.244	.272	.283	.290	.291	.396
	30	.009	.020	.036	.045	.052	.060	.064	.087
	50	.006	.010	.019	.023	.026	.030	.033	.044
	70	.004	.009	.015	.018	.020	.023	.025	.033
	90	.003	.008	.014	.016	.018	.020	.022	.030

Table A4 – Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Sky Component $E_{svk}/E_{rthk} = 1.50$

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height							
		D	.5	1	2	3	4	6	8
1	10	.503	.528	.536	.541	.544	.557	.558	.559
	30	.359	.464	.514	.528	.534	.549	.550	.552
	50	.261	.384	.471	.499	.508	.524	.526	.527
	70	.204	.325	.432	.470	.485	.497	.499	.500
	90	.179	.296	.412	.456	.475	.474	.477	.478
2	10	.412	.477	.490	.492	.493	.498	.499	.505
	30	.201	.304	.379	.402	.410	.422	.424	.429
	50	.115	.192	.269	.304	.320	.339	.343	.347
	70	.078	.136	.204	.241	.261	.286	.292	.296
	90	.066	.117	.183	.221	.246	.262	.271	.273
3	10	.331	.426	.458	.461	.462	.465	.465	.477
	30	.121	.202	.275	.304	.316	.327	.329	.337
	50	.062	.109	.164	.193	.209	.228	.232	.238
	70	.041	.073	.114	.138	.154	.176	.183	.188
	90	.035	.062	.099	.123	.141	.160	.169	.173
4	10	.265	.372	.422	.430	.433	.435	.435	.456
	30	.077	.137	.199	.229	.243	.256	.259	.272
	50	.037	.069	.107	.130	.144	.161	.167	.175
	70	.026	.046	.073	.089	.101	.119	.126	.132
	90	.022	.039	.063	.078	.090	.106	.114	.120
6	10	.173	.281	.351	.368	.373	.375	.375	.422
	30	.037	.073	.115	.137	.151	.164	.168	.189
	50	.018	.036	.058	.071				

Table A5 — Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Sky Component $E_{\text{int}}/E_{\text{ext}} = 1.75$

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.435	.457	.465	.471	.474	.486	.488	.489
	30	.317	.407	.452	.466	.471	.486	.488	.489
	50	.234	.343	.422	.447	.466	.472	.475	.476
	70	.187	.297	.385	.430	.445	.458	.461	.462
	90	.168	.276	.384	.426	.444	.447	.450	.451
2	10	.357	.412	.422	.424	.424	.430	.431	.436
	30	.180	.271	.335	.356	.363	.375	.378	.381
	50	.106	.177	.246	.278	.293	.313	.318	.321
	70	.074	.130	.194	.229	.249	.274	.282	.284
	90	.065	.116	.181	.219	.244	.264	.273	.276
3	10	.288	.360	.394	.397	.397	.400	.401	.411
	30	.110	.183	.247	.272	.282	.294	.296	.304
	50	.058	.104	.164	.181	.186	.215	.221	.228
	70	.040	.072	.112	.136	.152	.176	.184	.188
	90	.035	.063	.101	.126	.144	.166	.177	.182
4	10	.232	.324	.365	.371	.373	.375	.375	.394
	30	.071	.127	.183	.209	.222	.235	.238	.250
	50	.036	.067	.104	.125	.139	.157	.163	.171
	70	.025	.046	.072	.089	.101	.119	.127	.134
	90	.022	.041	.065	.082	.095	.114	.124	.130
6	10	.153	.247	.307	.320	.324	.326	.327	.367
	30	.035	.070	.109	.130	.143	.155	.160	.180
	50	.018	.036	.058	.071	.080	.091	.098	.110
	70	.013	.026	.041	.051	.058	.067	.073	.082
	90	.012	.023	.037	.046	.052	.062	.069	.078
8	10	.104	.184	.249	.269	.276	.281	.282	.346
	30	.020	.042	.070	.086	.096	.109	.115	.141
	50	.010	.022	.036	.046	.052	.060	.066	.081
	70	.008	.017	.027	.033	.038	.044	.048	.059
	90	.007	.015	.024	.030	.034	.040	.044	.054
10	10	.074	.138	.201	.223	.233	.240	.242	.328
	30	.012	.027	.048	.059	.067	.078	.084	.114
	50	.006	.014	.026	.032	.036	.043	.047	.064
	70	.005	.011	.020	.024	.027	.031	.034	.046
	90	.004	.010	.018	.022	.024	.028	.031	.042

Table A7 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds
(Angle = 0 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.036	.041	.046	.048	.050	.054	.055	.055
	30	.061	.084	.097	.101	.103	.108	.108	.108
	50	.065	.102	.129	.137	.140	.144	.144	.145
	70	.062	.106	.146	.159	.164	.163	.164	.165
	90	.061	.109	.158	.175	.182	.172	.173	.174
2	10	.051	.061	.066	.067	.069	.070	.071	.072
	30	.058	.083	.121	.129	.132	.136	.136	.138
	50	.044	.077	.115	.131	.139	.146	.147	.148
	70	.031	.059	.095	.114	.125	.133	.136	.137
	90	.025	.048	.082	.102	.115	.115	.119	.120
3	10	.058	.077	.085	.087	.088	.089	.090	.092
	30	.046	.080	.115	.128	.134	.138	.140	.144
	50	.026	.050	.080	.098	.108	.116	.120	.123
	70	.016	.030	.052	.066	.075	.085	.090	.092
	90	.011	.023	.041	.053	.062	.068	.073	.075
4	10	.060	.086	.099	.102	.103	.104	.105	.110
	30	.035	.063	.097	.114	.122	.128	.130	.137
	50	.016	.031	.052	.066	.075	.084	.088	.092
	70	.009	.018	.031	.041	.047	.056	.061	.063
	90	.007	.013	.024	.032	.038	.043	.048	.050
6	10	.065	.090	.115	.120	.122	.123	.124	.140
	30	.018	.035	.059	.073	.082	.090	.093	.106
	50	.007	.014	.025	.033	.039	.046	.050	.056
	70	.004	.009	.016	.020	.024	.029	.032	.036
	90	.003	.007	.012	.016	.018	.022	.026	.029
8	10	.047	.082	.114	.124	.127	.129	.130	.159
	30	.010	.020	.036	.046	.053	.061	.064	.079
	50	.004	.008	.015	.020	.023	.028	.031	.039
	70	.003	.006	.010	.013	.015	.018	.020	.025
	90	.002	.005	.008	.011	.012	.015	.016	.020
10	10	.038	.070	.105	.118	.123	.127	.127	.173
	30	.006	.012	.023	.030	.036	.042	.046	.062
	50	.002	.005	.010	.013	.016	.019	.022	.030
	70	.002	.004	.008	.009	.011	.013	.015	.020
	90	.001	.004	.007	.008	.009	.011	.012	.017

Table A6 — Coefficient of Utilization from Window Without Blinds
Ground Component

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.105	.137	.177	.197	.207	.208	.210	.211
	30	.116	.157	.203	.225	.235	.241	.243	.244
	50	.110	.165	.217	.241	.252	.267	.269	.270
	70	.101	.162	.217	.243	.253	.283	.285	.286
	90	.091	.146	.199	.230	.239	.290	.292	.293
2	10	.085	.124	.160	.178	.186	.186	.189	.191
	30	.082	.132	.179	.201	.212	.219	.222	.225
	50	.062	.113	.165	.189	.202	.214	.218	.220
	70	.061	.093	.141	.165	.179	.194	.198	.200
	90	.055	.079	.118	.140	.153	.179	.183	.185
3	10	.088	.120	.167	.175	.183	.185	.185	.167
	30	.059	.107	.154	.176	.187	.198	.193	.198
	50	.039	.074	.114	.134	.146	.157	.166	.170
	70	.031	.055	.085	.101	.111	.122	.127	.130
	90	.028	.047	.070	.083	.092	.107	.113	.115
4	10	.073	.113	.164	.174	.183	.187	.176	.184
	30	.040	.082	.127	.148	.159	.170	.177	.185
	50	.025	.049	.078	.094	.103	.113	.117	.123
	70	.020	.036	.054	.065	.071	.079	.083	.087
	90	.019	.032	.046	.054	.060	.069	.073	.076
6	10	.066	.106	.143	.164	.175	.184	.173	.184
	30	.021	.050	.081	.098	.107	.117	.123	.138
	50	.013	.027	.041	.049	.054	.060	.064	.072
	70	.011	.021	.029	.033	.035	.039	.041	.046
	90	.011	.020	.026	.030	.032	.035	.037	.042
8	10	.036	.082	.122	.143	.166	.166	.170	.208
	30	.011	.029	.050	.062	.070	.078	.082	.101
	50	.007	.016	.024	.028	.031	.035	.038	.046
	70	.006	.013	.018	.020	.021	.023	.025	.030
	90	.006	.013	.017	.019	.020	.022	.023	.028
10	10	.024	.061	.109	.120	.131	.144	.147	.200
	30	.006	.017	.034	.040	.046	.053	.056	.076
	50	.004	.010	.016	.018	.020	.023	.024	.033
	70	.004	.009	.013	.014	.015	.016	.016	.022
	90	.004	.008	.013	.013	.014	.015	.016	.021

Table A8 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds
(Angle = 0 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.013	.023	.036	.043	.046	.053	.054	.054
	30	.017	.029	.043	.051	.054	.062	.063	.063
	50	.018	.033	.049	.056	.060	.070	.070	.071
	70	.018	.034	.050	.058	.061	.076	.076	.077
	90	.016	.030	.044	.053	.056	.080	.081	.081
2	10	.013	.022	.034	.041	.045	.061	.062	.052
	30	.015	.029	.045	.054	.059	.063	.065	.066
	50	.014	.030	.050	.060	.066	.070	.072	.073
	70	.012	.028	.049	.060	.067	.072	.074	.075
	90	.010	.024	.042	.052	.058	.071	.073	.074
3	10	.014	.023	.035	.041	.045	.060	.067	.058
	30	.013	.027	.044	.053	.059	.063	.070	.072
	50	.010	.023	.042	.052	.059	.063	.067	.068
	70	.008	.019	.035	.045	.051	.066	.069	.069
	90	.007	.015	.028	.036	.042	.050	.055	.066
4	10	.014	.024	.037	.043	.047	.062	.067	.059
	30	.010	.024	.042	.052	.057	.061	.066	.063
	50	.007	.017	.033	.042	.047	.053	.056	.058
	70	.006	.013	.024	.031	.036	.040	.044	.046
	90	.005	.011	.019	.025	.028	.033	.037	.039
6	10	.015	.029	.041	.048	.053	.065	.061	.068
	30	.007	.018	.032	.041	.047	.052	.055	.061
	50	.004	.010	.019	.024	.028	.033	.036	.041
	70</								

Table A9 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 0 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height								
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite	
1	10	.685	.813	1.025	1.230	1.430	1.802	2.161	2.167	
	30	.256	.334	.401	.458	.518	.621	.730	.732	
	50	.141	.206	.253	.282	.313	.356	.411	.412	
	70	.090	.139	.180	.199	.218	.234	.265	.266	
	90	.068	.107	.142	.155	.168	.166	.186	.187	
2	10	.359	.447	.552	.647	.738	.914	1.086	1.097	
	30	.097	.147	.192	.215	.233	.268	.307	.310	
	50	.039	.065	.093	.106	.112	.122	.137	.138	
	70	.022	.036	.054	.062	.066	.069	.077	.078	
	90	.017	.027	.040	.047	.050	.049	.055	.056	
3	10	.228	.307	.379	.439	.494	.602	.702	.720	
	30	.043	.072	.101	.116	.124	.139	.149	.153	
	50	.015	.026	.040	.048	.052	.056	.055	.056	
	70	.010	.016	.025	.031	.034	.036	.033	.034	
	90	.009	.013	.020	.025	.027	.029	.026	.026	
4	10	.155	.225	.283	.324	.362	.436	.503	.528	
	30	.020	.036	.054	.064	.070	.078	.083	.087	
	50	.008	.013	.021	.027	.031	.034	.034	.036	
	70	.006	.010	.015	.019	.022	.025	.024	.025	
	90	.005	.009	.013	.016	.019	.021	.020	.021	
6	10	.077	.128	.173	.196	.215	.252	.287	.322	
	30	.006	.012	.020	.025	.028	.032	.033	.037	
	50	.003	.006	.009	.012	.014	.017	.017	.019	
	70	.002	.005	.008	.010	.011	.014	.014	.016	
	90	.002	.005	.007	.009	.010	.013	.012	.014	
8	10	.042	.075	.108	.124	.135	.156	.174	.214	
	30	.002	.005	.009	.012	.014	.016	.018	.022	
	50	.001	.003	.005	.007	.008	.009	.011	.013	
	70	.001	.003	.004	.006	.007	.008	.010	.012	
	90	.001	.002	.004	.005	.006	.008	.009	.011	
10	10	.024	.044	.068	.079	.086	.097	.108	.147	
	30	.001	.003	.005	.006	.008	.009	.010	.014	
	50	.001	.002	.003	.004	.005	.006	.007	.009	
	70	.001	.001	.003	.004	.004	.005	.006	.008	
	90	.001	.001	.003	.003	.004	.005	.005	.007	

Table A11 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 15 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height								
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite	
1	10	.019	.023	.027	.030	.031	.037	.040	.040	
	30	.032	.044	.052	.054	.056	.061	.061	.062	
	50	.034	.053	.068	.073	.074	.078	.079	.079	
	70	.032	.055	.076	.084	.086	.088	.089	.089	
	90	.032	.057	.082	.091	.095	.093	.094	.094	
2	10	.026	.032	.035	.037	.038	.040	.041	.041	
	30	.030	.048	.063	.068	.070	.072	.073	.074	
	50	.023	.041	.060	.069	.073	.077	.078	.079	
	70	.017	.032	.052	.063	.068	.073	.075	.075	
	90	.014	.028	.049	.060	.068	.078	.071	.071	
3	10	.030	.040	.045	.046	.047	.048	.049	.050	
	30	.024	.041	.060	.067	.070	.072	.074	.075	
	50	.014	.027	.044	.054	.059	.064	.066	.068	
	70	.009	.018	.031	.040	.045	.051	.054	.056	
	90	.007	.014	.025	.033	.039	.043	.046	.047	
4	10	.031	.044	.052	.053	.054	.055	.056	.059	
	30	.018	.033	.051	.059	.064	.067	.068	.071	
	50	.009	.018	.031	.039	.045	.050	.052	.055	
	70	.005	.011	.019	.025	.029	.036	.038	.040	
	90	.004	.008	.015	.020	.024	.028	.031	.032	
6	10	.028	.046	.069	.062	.063	.064	.065	.073	
	30	.010	.020	.034	.043	.048	.052	.054	.061	
	50	.004	.009	.016	.021	.024	.029	.031	.035	
	70	.003	.006	.010	.013	.015	.018	.020	.023	
	90	.002	.004	.007	.010	.012	.014	.016	.018	
8	10	.024	.043	.068	.064	.066	.067	.067	.083	
	30	.006	.012	.022	.028	.032	.037	.039	.048	
	50	.002	.006	.009	.012	.015	.018	.020	.024	
	70	.002	.003	.006	.008	.009	.011	.013	.016	
	90	.001	.003	.005	.006	.007	.009	.010	.013	
10	10	.020	.037	.064	.061	.064	.065	.066	.089	
	30	.004	.008	.014	.019	.022	.026	.029	.039	
	50	.001	.003	.006	.008	.010	.012	.014	.019	
	70	.001	.002	.004	.006	.007	.008	.009	.012	
	90	.001	.002	.004	.006	.006	.007	.007	.010	

Table A10 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 0 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height								
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite	
1	10	.069	.092	.118	.124	.142	.112	.128	.129	
	30	.062	.099	.127	.135	.155	.128	.146	.147	
	50	.067	.095	.126	.137	.156	.137	.157	.158	
	70	.052	.086	.117	.129	.147	.139	.160	.160	
	90	.046	.075	.102	.114	.130	.135	.155	.155	
2	10	.041	.068	.104	.117	.117	.107	.123	.124	
	30	.036	.065	.101	.117	.122	.120	.138	.140	
	50	.027	.050	.080	.094	.101	.106	.122	.123	
	70	.021	.037	.069	.071	.076	.082	.094	.096	
	90	.019	.030	.046	.054	.056	.064	.073	.073	
3	10	.032	.056	.086	.107	.110	.109	.123	.124	
	30	.022	.044	.072	.090	.097	.106	.120	.122	
	50	.014	.027	.044	.055	.061	.068	.080	.082	
	70	.011	.019	.029	.036	.039	.042	.042	.043	
	90	.010	.016	.023	.028	.030	.031	.029	.030	
4	10	.024	.046	.074	.083	.106	.111	.125	.126	
	30	.014	.029	.050	.064	.074	.084	.087	.091	
	50	.008	.015	.025	.032	.037	.042	.044	.046	
	70	.007	.011	.016	.020	.022	.025	.026	.026	
	90	.006	.010	.014	.016	.018	.020	.019	.020	
6	10	.016	.035	.055	.069	.080	.096	.085	.095	
	30	.006	.014	.024	.031	.037	.045	.049	.055	
	50	.003	.007	.010	.012	.014	.017	.018	.020	
	70	.003	.005	.007	.008	.009	.011	.010	.012	
	90	.003	.005	.007	.007	.008	.010	.009	.010	
8	10	.009	.022	.039	.050	.058	.069	.078	.086	
	30	.002	.006	.012	.016	.019	.023	.026	.032	
	50	.001	.003	.005	.006	.007	.008	.009	.011	
	70	.001	.003	.004	.004	.005	.005	.006	.007	
	90	.001	.003	.004	.004	.004	.005	.005	.007	
10	10	.005	.014	.029	.035	.041	.048	.055	.074	
	30	.001	.003	.006	.008	.010	.012	.014	.019	
	50	.001	.002	.003	.003	.003	.004	.004	.006	
	70	.001	.002	.002	.003	.003	.003	.003	.005	
	90	.001	.002	.002	.003	.003	.003	.003	.005	

Table A12 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 15 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height								
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite	
1	10	.022	.040	.063	.076	.084	.100	.106	.107	
	30	.025	.045	.068	.080	.086	.099	.101	.102	
	50	.027	.050	.075	.086	.092	.108	.107	.108	
	70	.028	.050	.075	.087	.092	.111	.113	.113	
	90	.023	.044	.066	.078	.083	.115	.116	.116	
2	10	.020	.035	.053	.064	.072	.081	.085	.086	
	30	.021	.043	.067	.079	.087	.093	.095	.096	
	50	.019	.043	.072	.086	.095	.098	.100	.101	
	70	.017	.039	.068	.083	.092	.096	.099	.100	
	90	.014	.032	.055	.069	.077	.091	.094	.095	
3	10	.022	.035	.053	.062	.069	.078	.091	.093	
	30	.018	.039	.064	.077	.084	.090	.104	.107	
	50	.014	.032	.057	.071	.080	.085	.093	.096	
	70	.011	.025	.045	.067	.065	.071	.076	.078	
	90	.009	.020	.035	.044	.051	.059	.066	.068	
4	10	.020	.036	.055	.065	.070	.078	.087	.092	
	30	.014	.034	.059	.072	.079	.085	.092	.097	
	50	.010	.023	.043	.054	.061	.068	.072	.075	
	70	.008	.016	.029	.038	.043	.049	.053	.056	
	90	.007	.013	.023	.029	.033	.038	.042	.045	
6	10	.022	.044	.062	.072	.078	.084	.092	.104	
	30	.010	.024	.043	.055	.062	.069	.074	.083	
	50	.006	.013	.023	.029	.034	.040	.044	.050	

Table A13 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 15 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.711	.849	1.073	1.289	1.501	1.891	2.271	2.277
	30	.290	.170	.449	.515	.582	.700	.823	.826
	50	.164	.242	.304	.342	.379	.436	.502	.504
	70	.112	.177	.233	.261	.286	.313	.355	.356
	90	.089	.144	.198	.220	.241	.244	.274	.275
2	10	.381	.477	.589	.691	.789	.977	1.161	1.173
	30	.115	.177	.232	.261	.284	.329	.376	.380
	50	.053	.089	.129	.149	.159	.177	.198	.200
	70	.032	.056	.084	.100	.107	.117	.130	.131
	90	.025	.042	.066	.079	.086	.091	.101	.102
3	10	.249	.336	.415	.490	.541	.660	.768	.788
	30	.057	.096	.136	.156	.168	.190	.206	.211
	50	.023	.041	.064	.078	.085	.094	.096	.099
	70	.015	.026	.041	.052	.057	.064	.063	.065
	90	.012	.021	.034	.043	.047	.053	.052	.053
4	10	.175	.254	.319	.365	.408	.490	.567	.594
	30	.031	.055	.083	.098	.108	.121	.130	.136
	50	.012	.023	.037	.046	.052	.060	.061	.064
	70	.009	.015	.025	.032	.037	.043	.044	.046
	90	.008	.013	.021	.027	.032	.037	.038	.040
6	10	.094	.156	.209	.236	.259	.303	.344	.387
	30	.011	.023	.037	.045	.051	.058	.061	.068
	50	.005	.010	.017	.022	.025	.031	.032	.036
	70	.004	.008	.013	.017	.019	.024	.025	.028
	90	.004	.007	.012	.015	.017	.021	.022	.025
8	10	.056	.099	.141	.161	.175	.201	.226	.278
	30	.005	.011	.019	.024	.028	.033	.036	.044
	50	.003	.006	.010	.013	.015	.018	.021	.025
	70	.002	.005	.008	.010	.012	.015	.017	.021
	90	.002	.004	.007	.009	.011	.013	.015	.019
10	10	.035	.064	.098	.113	.123	.139	.155	.210
	30	.003	.006	.012	.015	.017	.020	.023	.031
	50	.001	.003	.006	.008	.010	.012	.013	.018
	70	.001	.003	.006	.007	.008	.010	.011	.015
	90	.001	.003	.005	.006	.007	.009	.010	.014

Table A15 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 30 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.008	.010	.013	.014	.015	.019	.021	.021
	30	.013	.019	.022	.023	.024	.026	.027	.027
	50	.014	.022	.029	.031	.031	.033	.034	.034
	70	.013	.023	.032	.035	.036	.037	.038	.038
	90	.031	.023	.034	.038	.040	.039	.040	.040
2	10	.011	.014	.015	.016	.017	.018	.019	.019
	30	.012	.020	.026	.029	.029	.031	.031	.032
	50	.009	.017	.025	.029	.031	.033	.033	.034
	70	.007	.013	.022	.027	.029	.032	.032	.033
	90	.006	.012	.021	.027	.030	.031	.032	.032
3	10	.012	.017	.019	.019	.020	.021	.021	.022
	30	.010	.017	.025	.028	.029	.030	.031	.032
	50	.006	.011	.019	.023	.025	.027	.028	.029
	70	.004	.008	.014	.018	.020	.023	.025	.025
	90	.003	.007	.012	.016	.019	.021	.023	.023
4	10	.013	.018	.022	.022	.023	.023	.024	.025
	30	.007	.014	.021	.025	.026	.028	.028	.030
	50	.004	.008	.014	.017	.019	.022	.023	.024
	70	.003	.006	.009	.012	.014	.017	.018	.019
	90	.002	.004	.008	.010	.012	.014	.016	.017
6	10	.012	.019	.024	.026	.026	.027	.027	.030
	30	.004	.009	.014	.018	.020	.022	.023	.026
	50	.002	.004	.008	.010	.012	.014	.015	.017
	70	.001	.003	.005	.006	.008	.009	.010	.012
	90	.001	.002	.004	.005	.006	.007	.008	.009
8	10	.010	.017	.024	.026	.027	.028	.028	.034
	30	.003	.006	.010	.013	.015	.017	.018	.022
	50	.001	.003	.005	.006	.007	.009	.010	.013
	70	.001	.002	.003	.004	.005	.006	.007	.008
	90	.001	.001	.002	.003	.004	.005	.005	.006
10	10	.008	.015	.022	.025	.026	.027	.027	.037
	30	.002	.004	.007	.009	.011	.013	.014	.019
	50	.001	.002	.003	.004	.005	.006	.007	.010
	70	.000	.001	.002	.003	.003	.004	.005	.008
	90	.000	.001	.002	.002	.003	.003	.004	.006

Table A14 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 15 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.055	.087	.110	.115	.135	.099	.120	.120
	30	.054	.086	.108	.114	.132	.098	.116	.116
	50	.048	.080	.105	.111	.128	.101	.117	.118
	70	.043	.071	.095	.103	.118	.099	.115	.116
	90	.039	.062	.083	.090	.104	.094	.108	.109
2	10	.033	.058	.089	.101	.099	.086	.101	.102
	30	.028	.052	.082	.094	.096	.090	.104	.106
	50	.021	.038	.061	.071	.076	.076	.088	.089
	70	.016	.028	.043	.051	.053	.056	.064	.066
	90	.014	.022	.033	.039	.040	.041	.047	.048
3	10	.024	.044	.070	.088	.088	.084	.091	.092
	30	.016	.032	.054	.068	.073	.077	.086	.087
	50	.010	.019	.030	.038	.042	.046	.042	.043
	70	.008	.013	.019	.024	.026	.027	.024	.024
	90	.008	.011	.016	.019	.019	.020	.016	.016
4	10	.017	.035	.058	.073	.084	.084	.066	.068
	30	.010	.020	.036	.045	.052	.058	.057	.060
	50	.006	.010	.016	.020	.024	.026	.026	.027
	70	.005	.008	.010	.012	.014	.015	.014	.014
	90	.004	.007	.008	.011	.012	.012	.011	.011
6	10	.009	.021	.037	.047	.055	.067	.063	.069
	30	.003	.008	.014	.019	.022	.027	.028	.032
	50	.002	.004	.005	.006	.007	.009	.009	.010
	70	.002	.003	.004	.005	.005	.006	.005	.006
	90	.002	.003	.004	.004	.005	.005	.006	.006
8	10	.004	.011	.021	.029	.033	.041	.046	.057
	30	.001	.003	.006	.008	.009	.011	.013	.016
	50	.001	.001	.002	.003	.003	.004	.004	.005
	70	.001	.001	.002	.002	.002	.003	.003	.004
	90	.001	.001	.002	.002	.002	.003	.003	.004
10	10	.002	.006	.013	.016	.018	.022	.025	.034
	30	.000	.001	.002	.003	.004	.005	.005	.007
	50	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.002	.002
	70	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.001	.002
	90	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.001	.002

Table A16 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 30 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.030	.053	.084	.104	.116	.140	.162	.152
	30	.031	.056	.084	.100	.106	.124	.128	.129
	50	.032	.060	.090	.106	.113	.127	.130	.130
	70	.031	.059	.089	.105	.111	.129	.131	.132
	90	.027	.052	.078	.093	.099	.128	.130	.131
2	10	.025	.043	.066	.080	.089	.105	.111	.112
	30	.025	.050	.078	.092	.099	.112	.114	.116
	50	.022	.048	.079	.095	.103	.110	.112	.114
	70	.018	.041	.070	.086	.086	.100	.103	.104
	90	.015	.033	.056	.069	.077	.089	.092	.093
3	10	.026	.043	.064	.076	.084	.098	.117	.121
	30	.021	.044	.072	.087	.094	.103	.127	.131
	50	.015	.034	.059	.073	.081	.087	.106	.109
	70	.012	.024	.043	.054	.061	.067	.077	.079
	90	.010	.019	.032	.040	.046	.053	.062	.063
4	10	.024	.044	.066	.078	.084	.096	.113	.119
	30	.016	.037	.063	.077	.085	.092	.108	.114
	50	.010	.023	.041	.052	.058	.066	.072	.076
	70	.008	.016	.027	.033	.038	.043	.048	.061
	90	.007	.013	.021	.025	.029	.033	.037	.039
6	10	.025	.053	.077	.091	.098	.106	.116	.131
	30	.010	.026	.044	.056	.063	.070	.079	.089
	50	.006	.013	.021	.026	.030	.036	.039	.044

Table A17 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 30 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height								
		D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.735	.883	1.124	1.352	1.577	1.998	2.406	2.414	
	30	.302	.403	.494	.569	.645	.784	.923	.926	
	50	.184	.276	.352	.397	.441	.518	.598	.600	
	70	.131	.210	.282	.318	.350	.395	.449	.451	
	90	.107	.177	.246	.278	.305	.327	.368	.370	
2	10	.399	.502	.623	.732	.836	1.037	1.233	1.246	
	30	.130	.203	.268	.303	.331	.384	.440	.445	
	50	.065	.111	.163	.189	.204	.229	.256	.259	
	70	.041	.073	.114	.137	.149	.166	.184	.186	
	90	.033	.059	.094	.114	.126	.138	.153	.154	
3	10	.266	.360	.466	.516	.582	.710	.827	.848	
	30	.069	.117	.166	.192	.208	.236	.256	.263	
	50	.030	.056	.088	.107	.118	.133	.139	.142	
	70	.020	.036	.059	.075	.084	.096	.098	.101	
	90	.017	.030	.049	.062	.070	.081	.083	.085	
4	10	.191	.277	.349	.399	.447	.537	.621	.651	
	30	.039	.072	.109	.129	.142	.160	.173	.181	
	50	.017	.032	.054	.067	.077	.088	.093	.098	
	70	.012	.022	.037	.047	.055	.064	.067	.071	
	90	.010	.019	.031	.040	.046	.055	.056	.061	
6	10	.108	.179	.238	.269	.296	.346	.393	.442	
	30	.016	.033	.055	.067	.075	.086	.092	.103	
	50	.008	.016	.026	.034	.039	.047	.050	.056	
	70	.006	.012	.019	.024	.028	.035	.037	.042	
	90	.005	.011	.017	.021	.025	.031	.033	.037	
8	10	.067	.120	.169	.193	.210	.241	.271	.333	
	30	.008	.018	.031	.039	.045	.052	.057	.071	
	50	.004	.009	.016	.020	.023	.028	.032	.039	
	70	.003	.007	.012	.015	.017	.021	.024	.030	
	90	.003	.007	.011	.014	.016	.019	.022	.027	
10	10	.044	.082	.124	.143	.155	.175	.185	.265	
	30	.004	.010	.019	.025	.029	.034	.038	.051	
	50	.002	.006	.010	.013	.015	.018	.021	.028	
	70	.002	.005	.009	.010	.012	.014	.016	.022	
	90	.002	.005	.008	.010	.011	.013	.015	.020	

Table A18 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 30 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height								
		D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.045	.072	.089	.090	.108	.066	.082	.083	
	30	.041	.067	.083	.083	.097	.059	.071	.071	
	50	.037	.061	.077	.079	.091	.060	.070	.070	
	70	.032	.053	.069	.071	.082	.058	.068	.068	
	90	.029	.046	.060	.062	.072	.054	.063	.063	
2	10	.024	.043	.067	.074	.071	.052	.062	.063	
	30	.020	.036	.058	.066	.066	.062	.061	.062	
	50	.014	.025	.041	.047	.048	.043	.050	.051	
	70	.011	.018	.029	.033	.033	.031	.036	.036	
	90	.010	.016	.022	.025	.025	.022	.028	.028	
3	10	.015	.030	.049	.062	.060	.049	.018	.018	
	30	.011	.021	.035	.044	.044	.044	.019	.019	
	50	.007	.011	.018	.024	.025	.025	.014	.014	
	70	.005	.008	.012	.015	.015	.014	.008	.008	
	90	.005	.007	.010	.012	.012	.010	.006	.006	
4	10	.010	.021	.037	.047	.055	.049	.027	.029	
	30	.006	.012	.021	.027	.032	.033	.023	.024	
	50	.003	.006	.009	.011	.013	.013	.010	.011	
	70	.003	.004	.006	.007	.008	.008	.006	.008	
	90	.003	.004	.006	.007	.007	.007	.004	.004	
6	10	.003	.009	.017	.022	.026	.032	.018	.020	
	30	.001	.003	.006	.008	.010	.012	.009	.011	
	50	.001	.001	.002	.003	.003	.004	.003	.003	
	70	.001	.001	.002	.002	.002	.003	.002	.002	
	90	.001	.001	.002	.002	.002	.003	.002	.002	
8	10	.001	.003	.006	.008	.010	.012	.014	.017	
	30	.000	.001	.002	.002	.003	.003	.004	.005	
	50	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.001	
	70	.000	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	
	90	.000	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	
10	10	.000	.001	.002	.003	.003	.004	.005	.006	
	30	.000	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	

Table A19 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 45 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height								
		D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.002	.003	.003	.004	.004	.005	.006	.006	
	30	.003	.005	.005	.006	.006	.007	.007	.007	
	50	.003	.005	.007	.007	.008	.008	.008	.008	
	70	.003	.005	.008	.008	.009	.009	.009	.009	
	90	.003	.006	.008	.009	.010	.009	.010	.010	
2	10	.003	.003	.004	.004	.004	.005	.005	.005	
	30	.003	.005	.006	.007	.007	.008	.008	.008	
	50	.002	.004	.006	.007	.007	.008	.008	.008	
	70	.002	.003	.005	.006	.007	.008	.008	.008	
	90	.001	.003	.005	.006	.007	.008	.008	.008	
3	10	.003	.004	.005	.005	.005	.005	.005	.006	
	30	.002	.004	.006	.007	.007	.007	.008	.008	
	50	.001	.003	.005	.005	.006	.007	.007	.007	
	70	.001	.002	.003	.004	.005	.006	.006	.006	
	90	.001	.002	.003	.004	.005	.006	.006	.006	
4	10	.003	.004	.005	.005	.006	.006	.006	.006	
	30	.002	.003	.005	.006	.006	.007	.007	.007	
	50	.001	.002	.003	.004	.005	.005	.006	.006	
	70	.001	.001	.002	.003	.004	.004	.005	.005	
	90	.001	.001	.002	.003	.003	.004	.005	.005	
6	10	.003	.005	.006	.006	.006	.006	.007	.007	
	30	.001	.002	.004	.004	.005	.005	.006	.006	
	50	.001	.001	.002	.003	.003	.004	.004	.004	
	70	.000	.001	.001	.002	.002	.003	.003	.003	
	90	.000	.001	.001	.002	.002	.002	.003	.003	
8	10	.002	.004	.006	.006	.007	.007	.007	.008	
	30	.001	.001	.002	.003	.004	.004	.004	.005	
	50	.000	.001	.001	.002	.002	.003	.003	.004	
	70	.000	.000	.001	.001	.001	.002	.002	.003	
	90	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.002	.002	
10	10	.002	.004	.005	.006	.006	.006	.007	.009	
	30	.000	.001	.002	.002	.003	.003	.004	.005	
	50	.000	.000	.001	.001	.002	.002	.002	.003	
	70	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.002	
	90	.000	.000	.001	.001	.001	.001	.001	.002	

Table A20 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 45 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent	Window Width / Window Height								
		D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.034	.060	.094	.114	.127	.176	.194	.195	
	30	.033	.059	.089	.103	.112	.147	.153	.154	
	50	.033	.061	.092	.106	.113	.146	.150	.151	
	70	.031	.059	.090	.103	.110	.144	.147	.147	
	90	.028	.053	.080	.093	.098	.138	.141	.141	
2	10	.027	.047	.071	.084	.096	.127	.134	.135	
	30	.026	.051	.078	.090	.099	.126	.129	.131	
	50	.021	.045	.073	.086	.093	.114	.117	.118	
	70	.017	.036	.060	.072	.080	.094	.096	.097	
	90	.014	.029	.046	.056	.063	.077	.080	.080	
3	10	.026	.046	.068	.079	.092	.116	.118	.121	
	30	.020	.042	.068	.081	.089	.110	.123	.126	
	50	.014	.029	.050	.060	.068	.080	.087	.100	
	70	.011	.021	.034	.041	.047	.065	.064	.066	
	90	.009	.017	.025	.031	.035	.042	.048	.049	
4	10	.025	.049	.076	.087	.093	.112	.120	.126	

Table A21 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 45 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent		Window Width / Window Height						
	D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.757	.918	1.177	1.422	1.664	2.119	2.562	2.570
	30	.321	.434	.539	.624	.709	.868	1.026	1.029
	50	.202	.307	.397	.452	.504	.598	.693	.695
	70	.147	.240	.327	.372	.411	.474	.541	.543
	90	.122	.206	.289	.330	.363	.407	.459	.461
2	10	.414	.525	.656	.773	.883	1.098	1.307	1.321
	30	.143	.226	.301	.342	.375	.438	.502	.507
	50	.076	.131	.184	.226	.246	.279	.313	.316
	70	.049	.090	.143	.172	.189	.213	.236	.239
	90	.040	.074	.119	.147	.163	.183	.202	.205
3	10	.280	.381	.474	.550	.621	.759	.882	.905
	30	.078	.135	.194	.225	.245	.279	.306	.314
	50	.037	.069	.110	.135	.148	.169	.180	.184
	70	.025	.046	.077	.097	.109	.126	.131	.135
	90	.021	.038	.064	.081	.093	.108	.114	.117
4	10	.203	.297	.376	.431	.483	.581	.671	.705
	30	.046	.086	.132	.157	.173	.197	.214	.225
	50	.021	.042	.070	.087	.100	.115	.123	.129
	70	.015	.028	.048	.061	.071	.084	.090	.094
	90	.013	.024	.040	.052	.061	.073	.078	.082
6	10	.120	.199	.265	.300	.330	.386	.438	.493
	30	.021	.043	.071	.087	.098	.113	.121	.126
	50	.010	.021	.035	.045	.052	.062	.067	.075
	70	.008	.016	.025	.032	.037	.045	.049	.055
	90	.007	.014	.022	.028	.032	.040	.043	.048
8	10	.076	.137	.194	.222	.242	.278	.313	.385
	30	.011	.024	.041	.053	.060	.071	.078	.096
	50	.005	.012	.021	.026	.031	.037	.042	.052
	70	.005	.010	.016	.020	.023	.028	.032	.039
	90	.004	.009	.014	.018	.021	.025	.029	.035
10	10	.050	.097	.148	.170	.186	.210	.234	.318
	30	.006	.014	.027	.034	.040	.048	.053	.072
	50	.003	.008	.014	.017	.020	.025	.028	.038
	70	.003	.007	.011	.014	.016	.019	.021	.029
	90	.003	.006	.011	.013	.014	.017	.020	.027

Table A23 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 60 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent		Window Width / Window Height						
	D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
2	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
3	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
4	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
6	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
8	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
10	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000

Table A22 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 45 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent		Window Width / Window Height						
	D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.031	.061	.060	.057	.069	.021	.026	.026
	30	.027	.045	.062	.050	.058	.017	.021	.021
	50	.024	.040	.048	.046	.054	.017	.020	.020
	70	.021	.034	.042	.041	.048	.016	.019	.019
	90	.019	.030	.036	.036	.042	.015	.018	.018
2	10	.014	.025	.041	.044	.037	.015	.018	.018
	30	.011	.021	.034	.038	.033	.015	.017	.017
	50	.008	.014	.023	.026	.024	.012	.014	.014
	70	.006	.010	.016	.018	.016	.008	.010	.010
	90	.006	.009	.013	.014	.012	.006	.007	.007
3	10	.008	.015	.026	.034	.028	.014	.001	.001
	30	.005	.010	.018	.023	.021	.012	.001	.001
	50	.003	.006	.009	.012	.011	.007	.001	.001
	70	.003	.004	.006	.008	.007	.004	.001	.001
	90	.002	.004	.005	.006	.006	.003	.000	.000
4	10	.004	.008	.015	.020	.023	.014	.003	.003
	30	.002	.004	.008	.011	.013	.009	.003	.003
	50	.001	.002	.003	.005	.006	.004	.001	.001
	70	.001	.002	.002	.003	.003	.002	.001	.001
	90	.001	.002	.002	.003	.003	.002	.001	.001
6	10	.000	.001	.003	.004	.004	.005	.001	.001
	30	.000	.001	.001	.001	.001	.002	.001	.001
	50	.000	.000	.000	.000	.001	.001	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
8	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.001	.001
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
10	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000

Table A24 – Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 60 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent		Window Width / Window Height						
	D	.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.034	.067	.086	.110	.121	.165	.183	.184
	30	.031	.064	.078	.095	.102	.132	.139	.139
	50	.030	.063	.078	.093	.098	.129	.133	.134
	70	.027	.060	.074	.087	.092	.125	.128	.128
	90	.024	.044	.065	.077	.082	.117	.120	.120
2	10	.026	.045	.064	.080	.103	.114	.121	.122
	30	.023	.043	.064	.077	.097	.110	.112	.114
	50	.018	.035	.054	.065	.080	.094	.096	.097
	70	.014	.026	.041	.050	.061	.071	.073	.074
	90	.012	.021	.031	.038	.047	.055	.056	.057
3	10	.027	.049	.072	.083	.099	.103	.069	.071
	30	.020	.038	.059	.069	.083	.092	.071	.073
	50	.013	.024	.037	.043	.052	.059	.054	.056
	70	.010	.017	.024	.028	.033	.037	.034	.035
	90	.009	.014	.019	.021	.025	.027	.024	.025
4	10	.025	.060	.078	.091	.097	.100	.078	.082
	30	.015	.031	.061	.060	.065	.072	.067	.071
	50	.008	.018	.025	.030	.032	.036	.035	.037
	70	.007	.012	.016	.018	.020	.021	.020	.021
	90	.006	.010	.014	.015	.016	.016	.015	.016
6	10	.015	.037	.059	.072	.079	.084	.066	.074
	30	.006	.015	.025	.031	.035	.038	.038	.043
	50	.003	.007	.010	.012	.013	.015		

Table A25 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 60 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.779	.955	1.235	1.488	1.758	2.252	2.735	2.744
	30	.338	.465	.585	.681	.777	.958	1.135	1.138
	50	.219	.337	.442	.507	.568	.681	.791	.794
	70	.163	.269	.371	.426	.472	.555	.636	.637
	90	.136	.230	.328	.380	.420	.485	.560	.561
2	10	.428	.547	.690	.815	.933	1.165	1.388	1.404
	30	.155	.247	.334	.383	.420	.496	.569	.575
	50	.084	.149	.224	.263	.287	.331	.372	.376
	70	.067	.105	.168	.204	.225	.258	.287	.290
	90	.047	.086	.141	.174	.194	.223	.247	.250
3	10	.292	.400	.503	.585	.662	.812	.942	.967
	30	.087	.152	.221	.258	.281	.326	.361	.371
	50	.043	.081	.130	.160	.177	.204	.224	.229
	70	.029	.065	.091	.116	.130	.153	.163	.167
	90	.025	.046	.076	.097	.111	.131	.140	.144
4	10	.214	.315	.403	.464	.520	.629	.728	.765
	30	.052	.099	.154	.183	.204	.234	.261	.274
	50	.025	.049	.083	.104	.119	.139	.151	.159
	70	.018	.034	.057	.073	.085	.101	.110	.115
	90	.016	.029	.048	.062	.072	.088	.095	.100
6	10	.129	.218	.292	.333	.368	.432	.487	.549
	30	.024	.051	.085	.105	.119	.138	.151	.170
	50	.012	.025	.042	.054	.062	.075	.081	.092
	70	.010	.019	.031	.038	.044	.054	.058	.066
	90	.009	.018	.027	.034	.039	.048	.052	.058
8	10	.083	.152	.218	.252	.276	.318	.358	.442
	30	.013	.029	.050	.064	.074	.087	.096	.119
	50	.007	.015	.025	.032	.037	.045	.051	.062
	70	.006	.012	.019	.024	.027	.033	.038	.046
	90	.005	.011	.018	.022	.025	.030	.034	.042
10	10	.055	.108	.167	.193	.212	.242	.269	.367
	30	.007	.017	.033	.041	.048	.058	.064	.088
	50	.004	.008	.017	.021	.024	.029	.033	.045
	70	.003	.008	.014	.016	.019	.022	.025	.034
	90	.003	.008	.013	.015	.017	.020	.023	.032

Table A27 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 0 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.109	.065	.038	.028	.022	.016	.012	.012
	30	.199	.145	.088	.062	.048	.032	.024	.024
	50	.171	.174	.118	.085	.065	.044	.033	.033
	70	.130	.172	.132	.098	.076	.049	.037	.037
	90	.109	.162	.143	.106	.083	.051	.039	.039
2	10	.169	.107	.060	.043	.033	.023	.018	.018
	30	.142	.164	.113	.083	.065	.045	.034	.034
	50	.073	.110	.107	.084	.068	.048	.036	.037
	70	.041	.069	.086	.075	.063	.045	.035	.035
	90	.029	.052	.074	.072	.062	.042	.033	.033
3	10	.196	.138	.080	.056	.043	.030	.023	.023
	30	.086	.123	.108	.083	.066	.046	.035	.036
	50	.035	.058	.074	.066	.056	.041	.032	.033
	70	.019	.032	.046	.049	.044	.034	.028	.028
	90	.013	.023	.035	.040	.041	.031	.025	.026
4	10	.188	.155	.094	.066	.051	.035	.027	.028
	30	.052	.082	.092	.074	.060	.043	.033	.035
	50	.019	.033	.047	.049	.043	.033	.027	.028
	70	.010	.018	.027	.031	.031	.026	.022	.023
	90	.008	.013	.020	.024	.026	.023	.020	.021
6	10	.145	.164	.110	.079	.061	.041	.031	.035
	30	.024	.041	.055	.054	.046	.034	.027	.030
	50	.009	.016	.023	.026	.026	.023	.019	.021
	70	.006	.010	.013	.015	.016	.016	.014	.016
	90	.005	.008	.010	.011	.012	.013	.012	.014
8	10	.101	.139	.109	.081	.063	.043	.033	.040
	30	.012	.022	.033	.036	.034	.027	.022	.026
	50	.005	.009	.013	.015	.016	.016	.014	.017
	70	.003	.006	.008	.009	.010	.010	.010	.012
	90	.003	.005	.007	.007	.008	.008	.008	.010
10	10	.071	.107	.101	.077	.061	.042	.032	.044
	30	.007	.014	.021	.024	.025	.021	.017	.024
	50	.003	.006	.009	.010	.011	.011	.010	.014
	70	.002	.004	.006	.007	.007	.007	.007	.009
	90	.002	.004	.005	.005	.006	.006	.006	.007

Table A26 — Coefficient of Utilization from Window with Horizontal Blinds (Angle = 60 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.015	.026	.028	.019	.023	.000	.000	.000
	30	.013	.022	.023	.016	.019	.000	.000	.000
	50	.012	.020	.021	.015	.017	.000	.000	.000
	70	.010	.017	.018	.013	.015	.000	.000	.000
	90	.009	.015	.016	.011	.013	.000	.000	.000
2	10	.005	.010	.017	.014	.006	.000	.000	.000
	30	.004	.008	.013	.012	.005	.000	.000	.000
	50	.003	.005	.009	.008	.004	.000	.000	.000
	70	.002	.004	.006	.006	.002	.000	.000	.000
	90	.002	.003	.005	.004	.002	.000	.000	.000
3	10	.001	.003	.005	.007	.003	.000	.000	.000
	30	.001	.002	.004	.005	.002	.000	.000	.000
	50	.001	.001	.002	.002	.001	.000	.000	.000
	70	.000	.001	.001	.002	.001	.000	.000	.000
	90	.000	.001	.001	.001	.000	.000	.000	.000
4	10	.000	.001	.001	.001	.002	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.001	.001	.001	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
6	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
8	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
10	10	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	30	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000	.000

Table A28 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 0 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.028	.031	.028	.024	.019	.015	.011	.011
	30	.035	.038	.034	.028	.023	.017	.013	.013
	50	.038	.043	.038	.031	.025	.019	.014	.014
	70	.037	.044	.039	.032	.026	.020	.015	.015
	90	.033	.039	.034	.028	.023	.021	.016	.016
2	10	.028	.031	.029	.025	.022	.016	.013	.013
	30	.031	.039	.038	.033	.028	.021	.016	.016
	50	.027	.040	.042	.037	.032	.023	.018	.018
	70	.023	.036	.041	.038	.033	.024	.019	.019
	90	.019	.029	.034	.032	.028	.024	.019	.018
3	10	.032	.032	.030	.026	.022	.017	.015	.015
	30	.028	.036	.038	.034	.029	.022	.018	.019
	50	.020	.030	.035	.033	.030	.022	.018	.019
	70	.015	.023	.029	.029	.028	.021	.017	.018
	90	.013	.018	.023	.024	.023	.020	.017	.017
4	10	.032	.034	.032	.027	.023	.018	.015	.015
	30	.022	.032	.036	.033	.029	.022	.018	.018
	50	.014	.022	.028	.027	.025	.020	.016	.017
	70	.010	.015	.020	.021	.021	.017	.014	.015
	90	.009	.013	.016	.017	.017	.015	.013	.014
6	10	.028	.041	.036	.031	.028	.019	.016	.018
	30	.012	.024	.027	.027	.027	.020	.016	.018
	50	.007	.012	.015	.016	.016	.014	.012	.014

Table A33 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 15 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.374	.477	.621	.745	.873	1.075	1.294	1.298
	30	.158	.238	.311	.360	.413	.478	.564	.565
	50	.099	.172	.239	.275	.313	.352	.409	.410
	70	.075	.135	.199	.232	.263	.294	.338	.339
	90	.064	.113	.173	.205	.232	.259	.297	.298
2	10	.196	.273	.362	.429	.485	.587	.698	.706
	30	.066	.122	.183	.215	.236	.269	.311	.315
	50	.037	.072	.121	.147	.163	.185	.211	.214
	70	.027	.050	.087	.110	.123	.141	.161	.162
	90	.023	.041	.070	.090	.102	.118	.134	.136
3	10	.125	.195	.264	.315	.354	.424	.471	.483
	30	.036	.071	.118	.145	.161	.186	.193	.198
	50	.019	.037	.066	.086	.097	.114	.121	.124
	70	.014	.026	.045	.059	.068	.080	.085	.087
	90	.012	.022	.037	.048	.055	.067	.070	.072
4	10	.085	.149	.209	.249	.284	.337	.376	.394
	30	.021	.044	.079	.100	.116	.135	.147	.154
	50	.011	.022	.040	.053	.063	.075	.081	.085
	70	.008	.016	.027	.035	.043	.052	.056	.058
	90	.007	.014	.023	.030	.036	.044	.047	.049
6	10	.046	.085	.144	.173	.195	.234	.256	.288
	30	.009	.021	.039	.052	.062	.075	.083	.093
	50	.005	.011	.019	.025	.030	.037	.041	.046
	70	.004	.009	.014	.018	.021	.026	.028	.032
	90	.004	.008	.013	.016	.018	.023	.025	.028
8	10	.027	.060	.102	.125	.141	.168	.191	.235
	30	.004	.011	.021	.028	.036	.044	.050	.062
	50	.002	.006	.011	.014	.017	.021	.025	.030
	70	.002	.005	.008	.011	.012	.015	.018	.022
	90	.002	.005	.008	.010	.011	.014	.016	.020
10	10	.017	.039	.075	.092	.105	.124	.141	.191
	30	.002	.006	.013	.018	.022	.028	.032	.044
	50	.001	.004	.007	.009	.010	.013	.015	.021
	70	.001	.003	.006	.007	.008	.010	.012	.016
	90	.001	.003	.006	.007	.008	.009	.011	.015

Table A35 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 30 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.125	.076	.050	.039	.032	.024	.020	.020
	30	.166	.164	.102	.074	.058	.040	.031	.031
	50	.104	.165	.135	.099	.077	.052	.040	.040
	70	.072	.130	.148	.114	.089	.058	.044	.044
	90	.057	.106	.148	.123	.097	.061	.046	.046
2	10	.183	.122	.070	.051	.040	.029	.023	.023
	30	.081	.137	.129	.095	.075	.052	.040	.041
	50	.038	.068	.102	.096	.078	.055	.043	.043
	70	.021	.039	.066	.075	.071	.052	.040	.041
	90	.015	.029	.050	.061	.064	.048	.038	.038
3	10	.165	.158	.092	.065	.050	.036	.028	.029
	30	.045	.080	.111	.095	.076	.053	.041	.042
	50	.018	.033	.055	.063	.061	.047	.037	.038
	70	.010	.018	.030	.038	.041	.039	.032	.032
	90	.007	.013	.022	.028	.033	.032	.029	.030
4	10	.131	.168	.108	.076	.059	.041	.032	.033
	30	.026	.048	.077	.080	.069	.049	.038	.040
	50	.010	.018	.030	.039	.042	.038	.030	.032
	70	.006	.010	.017	.021	.025	.026	.024	.026
	90	.004	.008	.013	.016	.018	.020	.020	.021
6	10	.083	.139	.126	.090	.070	.048	.037	.041
	30	.012	.023	.037	.046	.047	.039	.031	.035
	50	.006	.010	.014	.018	.020	.022	.021	.023
	70	.003	.007	.009	.010	.011	.013	.014	.015
	90	.003	.006	.007	.008	.009	.010	.010	.012
8	10	.054	.097	.118	.093	.072	.050	.038	.047
	30	.006	.012	.020	.026	.029	.029	.024	.030
	50	.002	.006	.008	.010	.011	.013	.013	.017
	70	.002	.004	.006	.007	.007	.008	.008	.010
	90	.002	.004	.005	.005	.005	.005	.005	.008
10	10	.036	.068	.097	.088	.070	.049	.037	.050
	30	.003	.007	.013	.016	.019	.021	.019	.026
	50	.001	.003	.006	.007	.008	.009	.009	.012
	70	.001	.003	.006	.006	.006	.006	.006	.007
	90	.001	.002	.004	.004	.004	.004	.004	.006

Table A34 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 15 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.282	.409	.566	.697	.828	1.034	1.256	1.259
	30	.069	.158	.248	.306	.366	.437	.525	.527
	50	.038	.081	.171	.218	.263	.309	.370	.371
	70	.028	.065	.129	.172	.211	.250	.299	.300
	90	.025	.052	.101	.144	.179	.216	.258	.258
2	10	.103	.205	.311	.385	.446	.553	.667	.674
	30	.020	.065	.125	.166	.193	.233	.279	.282
	50	.012	.030	.068	.100	.121	.150	.181	.182
	70	.010	.021	.046	.067	.084	.108	.132	.133
	90	.009	.018	.036	.051	.064	.086	.106	.108
3	10	.042	.125	.213	.272	.315	.391	.442	.453
	30	.008	.026	.066	.101	.122	.154	.185	.189
	50	.005	.014	.033	.051	.065	.086	.097	.100
	70	.004	.011	.023	.033	.041	.057	.064	.066
	90	.004	.010	.019	.027	.032	.044	.050	.051
4	10	.019	.078	.157	.206	.246	.306	.347	.364
	30	.003	.015	.039	.062	.082	.107	.122	.128
	50	.002	.008	.019	.029	.038	.054	.063	.066
	70	.002	.007	.014	.020	.025	.035	.040	.042
	90	.002	.006	.012	.017	.021	.028	.032	.033
6	10	.004	.031	.092	.130	.158	.203	.229	.258
	30	.001	.005	.016	.027	.037	.054	.065	.073
	50	.001	.003	.008	.012	.016	.024	.029	.032
	70	.001	.003	.007	.010	.012	.017	.019	.022
	90	.001	.003	.007	.009	.011	.015	.016	.019
8	10	.001	.013	.053	.084	.106	.139	.166	.205
	30	.000	.002	.005	.013	.018	.029	.037	.045
	50	.000	.001	.004	.007	.009	.013	.016	.020
	70	.000	.001	.004	.006	.007	.010	.012	.015
	90	.000	.001	.004	.006	.007	.009	.011	.014
10	10	.000	.005	.028	.055	.073	.098	.118	.161
	30	.000	.001	.004	.007	.010	.016	.021	.029
	50	.000	.001	.002	.004	.005	.008	.010	.013
	70	.000	.001	.002	.004	.005	.006	.008	.011
	90	.000	.001	.002	.004	.005	.006	.007	.010

Table A36 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 30 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.030	.037	.040	.037	.032	.027	.022	.022
	30	.032	.039	.040	.036	.030	.024	.019	.019
	50	.032	.042	.043	.038	.032	.025	.019	.019
	70	.030	.041	.043	.038	.032	.025	.020	.020
	90	.026	.037	.038	.034	.028	.025	.020	.020
2	10	.026	.031	.033	.031	.028	.023	.019	.019
	30	.025	.035	.039	.037	.033	.025	.020	.020
	50	.020	.033	.041	.039	.036	.027	.022	.022
	70	.016	.028	.037	.038	.036	.028	.022	.022
	90	.014	.023	.030	.032	.031	.028	.022	.022
3	10	.028	.031	.032	.029	.027	.022	.019	.020
	30	.021	.031	.037	.035	.032	.025	.022	.022
	50	.014	.023	.031	.033	.031	.025	.021	.022
	70	.011	.017	.024	.026	.027	.023	.020	.020
	90	.009	.013	.018	.021	.022	.021	.019	.020
4	10	.026	.031	.033	.030	.027	.021	.018	.019
	30	.015	.025	.033	.033	.031	.024	.020	.021
	50	.006	.016	.023	.025	.025	.022	.019	.019
	70	.007	.011	.016	.018	.018	.017	.016	.017
	90	.007	.009	.012	.014	.014	.015	.014	.015
6	10	.017	.036	.035	.033	.029	.022	.019	.021
	30	.007	.017	.023	.025	.025	.022	.018	.020
	50	.004	.009	.012	.013	.014	.014	.013	.015
	70	.003	.007	.007	.008	.009	.009	.009	.011
	90	.003	.006	.006	.007	.007	.007	.008	.009
8	10	.012	.029	.035	.034	.031	.024	.019	.024
	30	.004	.010	.015	.018	.018	.017	.015	.019
	50	.002	.006	.007	.008	.009	.009	.009	.011
	70	.002	.004	.005	.005	.005	.005	.005	.007
	90	.002	.004	.004	.005	.004	.004	.005	.006
10	10	.008	.022	.041	.032	.030	.025	.020	.027
	30	.002	.008	.012	.012	.013	.013	.012	.017
	50	.001	.003	.005	.005	.005	.005	.005	.008
	70	.001	.003	.004	.004	.004	.004	.004	.005
	90	.001	.003	.004	.003	.003	.003	.003	.004

Table A37 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 30 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.427	.524	.667	.794	.927	1.137	1.372	1.376
	30	.209	.284	.350	.396	.449	.514	.604	.603
	50	.146	.219	.279	.310	.347	.384	.442	.444
	70	.112	.181	.239	.267	.295	.323	.367	.369
	90	.095	.157	.212	.236	.263	.287	.324	.325
2	10	.243	.310	.392	.458	.514	.616	.730	.738
	30	.101	.159	.214	.243	.261	.291	.333	.336
	50	.057	.102	.149	.172	.185	.204	.229	.232
	70	.040	.072	.112	.133	.144	.159	.178	.178
	90	.033	.059	.093	.112	.122	.135	.149	.151
3	10	.171	.231	.292	.340	.376	.445	.491	.503
	30	.058	.101	.144	.168	.181	.203	.208	.213
	50	.029	.056	.086	.104	.114	.127	.133	.136
	70	.021	.037	.060	.074	.082	.093	.095	.097
	90	.018	.031	.049	.062	.069	.079	.080	.082
4	10	.128	.184	.236	.272	.304	.356	.393	.413
	30	.035	.066	.101	.119	.132	.149	.159	.167
	50	.017	.033	.054	.066	.075	.086	.090	.095
	70	.013	.023	.037	.046	.053	.061	.063	.067
	90	.011	.020	.031	.039	.045	.052	.056	.057
6	10	.079	.129	.170	.194	.214	.250	.270	.304
	30	.016	.033	.054	.066	.074	.085	.091	.103
	50	.008	.016	.026	.033	.037	.044	.047	.053
	70	.006	.012	.019	.023	.026	.031	.033	.037
	90	.006	.011	.017	.020	.023	.028	.030	.033
8	10	.050	.091	.126	.145	.158	.182	.203	.250
	30	.008	.018	.031	.039	.045	.052	.057	.070
	50	.004	.009	.015	.019	.022	.026	.029	.035
	70	.004	.007	.011	.014	.016	.019	.021	.026
	90	.003	.007	.010	.013	.014	.017	.019	.024
10	10	.033	.065	.098	.110	.121	.136	.151	.205
	30	.004	.011	.020	.026	.029	.034	.037	.050
	50	.003	.006	.010	.012	.014	.017	.019	.025
	70	.002	.005	.008	.009	.011	.012	.014	.019
	90	.002	.005	.008	.009	.010	.012	.013	.018

Table A39 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 45 Degrees) Through Component from Sky

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.150	.088	.058	.048	.041	.033	.027	.027
	30	.106	.176	.121	.089	.071	.060	.039	.039
	50	.054	.122	.157	.119	.094	.065	.049	.050
	70	.035	.077	.142	.135	.109	.072	.055	.055
	90	.027	.058	.118	.133	.118	.074	.057	.057
2	10	.162	.147	.083	.060	.049	.036	.029	.029
	30	.040	.088	.140	.114	.090	.064	.048	.050
	50	.018	.037	.076	.096	.091	.067	.052	.052
	70	.010	.020	.041	.060	.068	.062	.049	.049
	90	.008	.015	.029	.042	.053	.053	.046	.046
3	10	.107	.172	.110	.077	.060	.043	.034	.036
	30	.022	.044	.090	.102	.091	.064	.050	.051
	50	.009	.017	.033	.048	.057	.055	.044	.045
	70	.005	.010	.018	.024	.031	.038	.037	.037
	90	.004	.008	.013	.017	.022	.027	.029	.030
4	10	.072	.149	.131	.092	.071	.050	.038	.040
	30	.012	.025	.061	.071	.074	.059	.046	.048
	50	.005	.010	.018	.025	.032	.038	.036	.037
	70	.003	.006	.010	.014	.016	.022	.024	.025
	90	.002	.005	.008	.010	.012	.016	.017	.018
6	10	.041	.090	.137	.109	.084	.058	.044	.050
	30	.006	.012	.022	.031	.039	.042	.037	.041
	50	.002	.006	.009	.011	.013	.017	.020	.022
	70	.002	.004	.006	.007	.008	.009	.011	.012
	90	.002	.004	.006	.006	.006	.007	.008	.009
8	10	.025	.054	.105	.108	.089	.060	.046	.056
	30	.003	.006	.012	.016	.020	.026	.027	.033
	50	.001	.003	.006	.007	.008	.009	.011	.013
	70	.001	.003	.004	.005	.006	.006	.006	.008
	90	.001	.002	.004	.004	.004	.005	.005	.006
10	10	.016	.034	.072	.089	.083	.059	.045	.061
	30	.001	.004	.007	.010	.012	.016	.018	.025
	50	.001	.002	.004	.005	.005	.006	.007	.009
	70	.001	.002	.004	.004	.004	.004	.004	.006
	90	.000	.001	.003	.003	.004	.004	.003	.005

Table A38 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 30 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.223	.369	.536	.672	.810	1.026	1.259	1.263
	30	.036	.108	.208	.271	.334	.411	.506	.507
	50	.023	.055	.127	.178	.227	.278	.343	.344
	70	.019	.041	.085	.131	.173	.216	.269	.269
	90	.017	.035	.064	.101	.140	.181	.226	.227
2	10	.050	.161	.278	.356	.420	.531	.649	.656
	30	.011	.030	.086	.132	.161	.206	.253	.255
	50	.007	.018	.043	.069	.091	.123	.155	.156
	70	.006	.014	.030	.045	.058	.083	.108	.109
	90	.005	.012	.025	.034	.043	.062	.083	.084
3	10	.013	.079	.178	.242	.288	.367	.422	.432
	30	.003	.014	.039	.071	.094	.128	.142	.146
	50	.002	.008	.020	.033	.044	.066	.078	.080
	70	.002	.007	.015	.023	.028	.040	.048	.049
	90	.002	.006	.013	.019	.023	.030	.035	.036
4	10	.003	.038	.122	.176	.218	.280	.325	.341
	30	.001	.008	.022	.039	.058	.085	.102	.107
	50	.001	.004	.012	.018	.025	.038	.048	.050
	70	.001	.004	.009	.014	.018	.024	.029	.030
	90	.001	.004	.008	.012	.016	.020	.022	.024
6	10	.000	.009	.058	.100	.131	.179	.208	.234
	30	.000	.002	.009	.016	.023	.039	.050	.056
	50	.000	.001	.005	.008	.011	.016	.020	.023
	70	.000	.001	.004	.007	.009	.012	.014	.016
	90	.000	.001	.004	.006	.008	.011	.012	.014
8	10	.000	.002	.026	.057	.081	.117	.146	.180
	30	.000	.000	.004	.007	.011	.018	.026	.032
	50	.000	.000	.003	.004	.006	.009	.011	.014
	70	.000	.000	.002	.004	.005	.007	.009	.011
	90	.000	.000	.002	.004	.005	.007	.009	.011
10	10	.000	.001	.009	.031	.051	.079	.100	.136
	30	.000	.000	.001	.004	.006	.010	.014	.019
	50	.000	.000	.001	.002	.003	.005	.007	.009
	70	.000	.000	.001	.002	.003	.005	.006	.008
	90	.000	.000	.001	.002	.003	.005	.006	.008

Table A40 — Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 45 Degrees) Through Component from Ground

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	6	8	Infinite
1	10	.027	.036	.045	.045	.042	.037	.031	.032
	30	.027	.036	.043	.042	.038	.031	.025	.025
	50	.025	.037	.045	.043	.039	.031	.025	.025
	70	.023	.036	.044	.043	.038	.032	.025	.025
	90	.019	.032	.039	.039	.034	.032	.025	.025
2	10	.024	.029	.034	.034	.033	.029	.025	.025
	30	.020	.030	.038	.038	.037	.030	.025	.025
	50	.015	.026	.037	.039	.039	.032	.026	.027
	70	.012	.021	.032	.035	.037	.032	.027	.027
	90	.010	.016	.025	.029	.030	.031	.025	.027
3	10	.023	.028	.032	.032	.030	.026	.024	.025
	30	.014	.025	.034	.036	.035	.029	.026	.027
	50	.009	.017	.026	.030	.031	.028	.025	.025
	70	.007	.012	.018	.022	.024	.024	.022	.023
	90	.007	.010	.014	.016	.018	.020	.021	.021
4	10	.018	.029	.034	.033	.030	.025	.022	.024
	30	.009	.020	.029	.032	.032	.028	.024	.025
	50	.006	.011	.018	.021	.023	.023	.021	.022
	70	.005	.008	.012	.014	.015	.016	.016	.017
	90	.004	.007	.009	.010	.011	.012	.013	.014
6	10	.009	.025	.033	.035	.033	.026	.022	.025
	30	.004	.011	.018	.022	.023	.023	.020	.023
	50	.002	.005	.008	.010	.012	.013	.014	.015
	70	.002	.004	.006	.006	.007	.008	.008	.008
	90	.002	.004	.005	.005	.005	.006	.006	.007
8	10	.006	.018	.033	.033	.035	.028	.023	.028
	30	.002	.006	.012	.014	.016	.017	.016	.020
	50	.001	.003	.005	.006	.007	.008	.008	.010
	70	.001	.003	.004	.004	.004	.004	.005	.006
	90	.001	.003	.004	.004	.004	.004	.004	.004
10	10	.004	.012	.031	.031	.030	.028	.023	.032
	30	.001	.003	.008	.009	.011	.012	.012	.016
	50	.001	.002	.004	.004	.004	.005	.005	.007
	70	.001	.002	.003	.003	.003	.003	.003	.004
	90	.001	.002	.003	.003	.003	.003	.002	.003

Table A45 – Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 60 Degrees) Component from Shaded Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	8	Infinite	
1	10	.576	.649	.787	.916	1.058	1.281	1.541	1.546
	30	.323	.409	.456	.494	.544	.606	.701	.703
	50	.225	.329	.387	.407	.437	.466	.524	.526
	70	.174	.274	.346	.363	.383	.401	.442	.444
	90	.148	.237	.313	.336	.349	.362	.394	.395
2	10	.371	.414	.476	.536	.588	.689	.807	.816
	30	.159	.242	.301	.318	.328	.351	.389	.393
	50	.091	.165	.218	.241	.247	.258	.277	.280
	70	.063	.110	.165	.190	.200	.208	.220	.222
	90	.052	.090	.137	.161	.173	.182	.191	.193
3	10	.272	.334	.369	.407	.438	.502	.544	.558
	30	.093	.165	.211	.231	.237	.250	.249	.266
	50	.048	.084	.127	.149	.158	.166	.187	.171
	70	.033	.057	.088	.106	.116	.125	.124	.128
	90	.029	.047	.072	.089	.098	.109	.108	.111
4	10	.206	.279	.312	.336	.362	.406	.440	.462
	30	.057	.103	.160	.170	.180	.188	.193	.203
	50	.028	.061	.090	.096	.106	.115	.116	.122
	70	.021	.035	.054	.066	.074	.083	.085	.089
	90	.018	.030	.045	.055	.063	.072	.074	.078
6	10	.129	.206	.244	.255	.267	.294	.309	.348
	30	.026	.053	.082	.097	.105	.114	.116	.130
	50	.013	.026	.039	.048	.054	.061	.063	.071
	70	.010	.019	.027	.033	.037	.043	.045	.050
	90	.010	.018	.024	.029	.032	.038	.040	.045
8	10	.083	.147	.191	.202	.207	.221	.238	.293
	30	.013	.029	.048	.059	.065	.072	.075	.083
	50	.007	.015	.023	.028	.031	.036	.039	.048
	70	.006	.012	.017	.020	.022	.026	.028	.035
	90	.006	.011	.016	.018	.020	.023	.026	.032
10	10	.055	.105	.154	.161	.166	.172	.182	.248
	30	.008	.018	.032	.038	.042	.048	.051	.069
	50	.004	.009	.016	.018	.020	.023	.026	.035
	70	.004	.008	.013	.014	.015	.017	.019	.025
	90	.003	.008	.012	.013	.014	.016	.017	.023

Table A46 – Coefficient of Utilization from Window with Vertical Blinds (Angle = 60 Degrees) Component from Sunny Side

Room Depth/ Window Height	Percent D	Window Width / Window Height							
		.5	1	2	3	4	8	Infinite	
1	10	.032	.212	.412	.553	.687	.904	1.133	1.136
	30	.007	.017	.070	.144	.207	.291	.382	.383
	50	.005	.014	.023	.050	.086	.153	.216	.217
	70	.004	.012	.020	.027	.049	.081	.141	.141
	90	.004	.011	.018	.022	.033	.067	.100	.100
2	10	.001	.023	.166	.247	.316	.435	.560	.566
	30	.000	.006	.015	.029	.064	.106	.163	.164
	50	.000	.004	.011	.016	.019	.036	.066	.066
	70	.000	.003	.009	.013	.015	.020	.033	.034
	90	.000	.003	.008	.011	.013	.016	.023	.023
3	10	.000	.002	.066	.133	.187	.273	.339	.348
	30	.000	.001	.007	.013	.018	.043	.064	.066
	50	.000	.001	.005	.009	.011	.015	.020	.021
	70	.000	.001	.004	.007	.008	.011	.012	.012
	90	.000	.001	.003	.006	.007	.010	.009	.009
4	10	.000	.000	.016	.068	.117	.188	.241	.253
	30	.000	.000	.004	.007	.011	.021	.034	.036
	50	.000	.000	.002	.005	.007	.010	.012	.012
	70	.000	.000	.002	.004	.006	.008	.008	.008
	90	.000	.000	.002	.003	.005	.007	.007	.008
6	10	.000	.000	.001	.013	.039	.084	.131	.147
	30	.000	.000	.001	.002	.004	.008	.011	.013
	50	.000	.000	.000	.002	.003	.005	.005	.006
	70	.000	.000	.000	.001	.002	.004	.005	.005
	90	.000	.000	.000	.001	.002	.004	.004	.005
8	10	.000	.000	.000	.002	.010	.043	.075	.082
	30	.000	.000	.000	.001	.002	.004	.006	.007
	50	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.003	.004
	70	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.003	.004
	90	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.003	.004
10	10	.000	.000	.000	.000	.002	.016	.040	.054
	30	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.003	.004
	50	.000	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.003
	70	.000	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.002
	90	.000	.000	.000	.000	.000	.001	.002	.002

รูปแบบที่ใช้การแบ่งค่าสัมประสิทธิ์การใช้งานออกมาเป็น ค่าสัดส่วนห้องในแนวระนาบ (ความกว้างและความยาว) ที่สัมพันธ์กับค่าสะท้อนแสงของผนัง (C) และค่าสัดส่วนของผนัง (ความสูงและความกว้าง) ที่สัมพันธ์กับการสะท้อนแสงของผนัง จะแบ่งออกเป็น 2 ส่วนคือส่วน ที่ช่องเปิดไม่มีการควบคุมแสง และส่วนที่มีการควบคุม โดยตารางต่อไปนี้ มีการจำกัดค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของเพดาน ที่ 80% และ ค่าความส่องสว่างของพื้นที่ 30 %

Table B1-1 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by overcast sky (C_{os}) / without window controls

Room Length	20'		30'		40'		
	70%	30%	70%	30%	70%	30%	
MAX	20'	.0276	.0251	.0191	.0173	.0143	.0137
	30'	.0272	.0248	.0188	.0172	.0137	.0131
	40'	.0269	.0246	.0182	.0171	.0133	.0130
MID	20'	.0159	.0117	.0101	.0087	.0081	.0071
	30'	.0058	.0050	.0054	.0040	.0034	.0033
	40'	.0039	.0027	.0030	.0023	.0022	.0019
MIN	20'	.0087	.0053	.0063	.0043	.0050	.0037
	30'	.0032	.0019	.0029	.0017	.0020	.0014
	40'	.0019	.0009	.0016	.0009	.0012	.0008

Table B1-2 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by overcast sky (K_{os}) / without window controls

Ceiling Ht.	Wall Reflectance	8'		10'		12'		14'	
		70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
MAX	20'	.125	.129	.121	.123	.111	.111	.0991	.0973
	30'	.122	.131	.122	.121	.111	.111	.0945	.0973
	40'	.145	.133	.131	.126	.111	.111	.0973	.0982
MID	20'	.0908	.0982	.107	.116	.111	.111	.105	.122
	30'	.156	.102	.0939	.113	.111	.111	.121	.134
	40'	.106	.0948	.123	.107	.111	.111	.135	.127
MIN	20'	.0908	.102	.0951	.114	.111	.111	.118	.134
	30'	.0924	.119	.101	.114	.111	.111	.125	.126
	40'	.111	.0926	.125	.109	.111	.111	.133	.130

Table B1-3 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by clear sky (with or without direct sun) (C_{cs}) / without window controls

Room Length	20'		30'		40'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width						
MAX 20'	.0206	.0173	.0143	.0123	.0110	.0098
MAX 30'	.0203	.0173	.0137	.0120	.0098	.0092
MAX 40'	.0200	.0168	.0131	.0119	.0096	.0091
MID 20'	.0153	.0104	.0100	.0079	.0083	.0067
MID 30'	.0082	.0054	.0062	.0043	.0046	.0037
MID 40'	.0052	.0032	.0040	.0028	.0029	.0023
MIN 20'	.0106	.0060	.0079	.0049	.0067	.0043
MIN 30'	.0054	.0028	.0047	.0023	.0032	.0021
MIN 40'	.0031	.0014	.0027	.0013	.0021	.0012

Table B1-5 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by uniform ground light (C_{ug}) / without window controls

Room Length	20'		30'		40'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width						
MAX 20'	.0147	.0112	.0102	.0088	.0081	.0071
MAX 30'	.0141	.0112	.0098	.0088	.0077	.0070
MAX 40'	.0137	.0112	.0093	.0086	.0072	.0069
MID 20'	.0128	.0090	.0094	.0071	.0073	.0060
MID 30'	.0083	.0057	.0062	.0048	.0050	.0041
MID 40'	.0055	.0037	.0044	.0033	.0042	.0026
MIN 20'	.0106	.0071	.0082	.0054	.0067	.0044
MIN 30'	.0051	.0026	.0041	.0023	.0033	.0021
MIN 40'	.0029	.0018	.0026	.0012	.0022	.0011

Table B2-1 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by uniform sky light through diffuse window shade (C_{us})

Room Length	20'		30'		40'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width						
MAX 20'	.0247	.0217	.0174	.0152	.0128	.0120
MAX 30'	.0241	.0214	.0166	.0151	.0120	.0116
MAX 40'	.0237	.0212	.0161	.0150	.0118	.0113
MID 20'	.0169	.0122	.0110	.0092	.0089	.0077
MID 30'	.0078	.0060	.0067	.0048	.0044	.0041
MID 40'	.0053	.0033	.0039	.0028	.0029	.0024
MIN 20'	.0108	.0066	.0080	.0052	.0063	.0047
MIN 30'	.0047	.0026	.0042	.0023	.0029	.0020
MIN 40'	.0027	.0013	.0022	.0012	.0018	.0011

Table B2-3 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by sun and sky through horizontal louvers (C_{sv})

Room Length	20'		30'		40'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width						
MAX 20'	.0147	.0112	.0102	.0088	.0081	.0071
MAX 30'	.0141	.0112	.0098	.0088	.0077	.0070
MAX 40'	.0137	.0112	.0093	.0086	.0072	.0069
MID 20'	.0128	.0090	.0094	.0071	.0073	.0060
MID 30'	.0083	.0057	.0062	.0048	.0050	.0041
MID 40'	.0055	.0037	.0044	.0033	.0042	.0026
MIN 20'	.0106	.0071	.0082	.0054	.0067	.0044
MIN 30'	.0051	.0026	.0041	.0023	.0033	.0021
MIN 40'	.0029	.0018	.0026	.0012	.0022	.0011

Table B1-4 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by clear sky (with or without direct sun) (K_{cs}) / without window controls

Ceiling Ht.	8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width								
MAX 20'	.145	.165	.129	.132	.111	.111	.101	.0982
MAX 30'	.141	.149	.125	.130	.111	.111	.0854	.101
MAX 40'	.157	.157	.135	.134	.111	.111	.0884	.0991
MID 20'	.110	.128	.116	.126	.111	.111	.103	.108
MID 30'	.106	.125	.110	.129	.111	.111	.112	.120
MID 40'	.117	.118	.122	.118	.111	.111	.123	.122
MIN 20'	.106	.129	.112	.130	.111	.111	.111	.116
MIN 30'	.0994	.144	.107	.128	.111	.111	.107	.124
MIN 40'	.119	.116	.130	.118	.111	.111	.120	.118

Table B1-6 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by uniform ground light (K_{ug}) / without window controls

Ceiling Ht.	8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width								
MAX 20'	.124	.206	.140	.136	.111	.111	.0909	.0859
MAX 30'	.182	.188	.140	.143	.111	.111	.0918	.0878
MAX 40'	.124	.182	.140	.142	.111	.111	.0936	.0879
MID 20'	.123	.145	.122	.129	.111	.111	.100	.0945
MID 30'	.0966	.104	.107	.112	.111	.111	.110	.106
MID 40'	.0790	.0786	.0999	.106	.111	.111	.118	.118
MIN 20'	.0994	.108	.110	.114	.111	.111	.107	.104
MIN 30'	.0816	.0822	.0984	.105	.111	.111	.121	.116
MIN 40'	.0700	.0656	.0946	.0986	.111	.111	.125	.132

Table B2-2 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by uniform sky light through diffuse window shade (K_{us})

Ceiling Ht.	8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width								
MAX 20'	.145	.154	.123	.128	.111	.111	.0991	.0964
MAX 30'	.141	.151	.126	.128	.111	.111	.0945	.0964
MAX 40'	.159	.167	.137	.127	.111	.111	.0973	.0964
MID 20'	.101	.116	.115	.125	.111	.111	.101	.110
MID 30'	.0952	.113	.105	.122	.111	.111	.110	.122
MID 40'	.111	.105	.124	.107	.111	.111	.130	.124
MIN 20'	.0974	.111	.107	.121	.111	.111	.112	.119
MIN 30'	.0856	.125	.103	.117	.111	.111	.115	.125
MIN 40'	.111	.105	.125	.111	.111	.111	.133	.124

Table B2-4 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by sun and sky through horizontal louvers (K_{sv})

Ceiling Ht.	8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
Room Width								
MAX 20'	.124	.206	.140	.135	.111	.111	.0909	.0859
MAX 30'	.182	.188	.140	.143	.111	.111	.0918	.0878
MAX 40'	.124	.182	.140	.142	.111	.111	.0936	.0879
MID 20'	.123	.145	.122	.129	.111	.111	.100	.0945
MID 30'	.0966	.104	.107	.112	.111	.111	.110	.106
MID 40'	.0790	.0786	.0999	.106	.111	.111	.118	.118
MIN 20'	.0994	.108	.110	.114	.111	.111	.107	.104
MIN 30'	.0816	.0822	.0984	.105	.111	.111	.121	.118
MIN 40'	.0700	.0656	.0946	.0986	.111	.111	.125	.132

Table B2-5 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by uniform ground light (C_{UG})

Room Length		20'		30'		40'	
Wall Reflectance	Room Width	70%	30%	70%	30%	70%	30%
		MAX	20'	.0556	.0556	.0392	.0397
	30'	.0522	.0533	.0367	.0389	.0278	.0311
	40'	.0506	.0528	.0359	.0381	.0270	.0306
MID	20'	.0556	.0556	.0418	.0411	.0320	.0364
	30'	.0372	.0339	.0278	.0286	.0220	.0256
	40'	.0217	.0211	.0192	.0186	.0139	.0164
MIN	20'	.0556	.0556	.0422	.0456	.0320	.0409
	30'	.0294	.0233	.0222	.0203	.0189	.0194
	40'	.0139	.0110	.0133	.0108	.0120	.0100

Table B2-6 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by uniform ground light (K_{UG})

Ceiling Ht.		8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	Room Width	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
		MAX		.154	.170	.129	.131	.107	.112
MID	20'	.100	.106	.101	.106	.099	.102	.091	.091
	30'	.074	.080	.086	.090	.091	.093	.091	.091
	40'	.070	.074	.079	.084	.088	.091	.091	.091
MIN	20'	.080	.080	.091	.091	.093	.093	.091	.091
	30'	.068	.068	.079	.079	.087	.087	.091	.091
	40'	.064	.064	.076	.076	.084	.084	.091	.091

Table B2-7 Coefficients of utilization for venetian blind angle and sun altitude, illuminated by sun and sky (V_s)

Venetian Blind Setting		30°		45°		60°	
Wall Reflectance		70%	30%	70%	30%	70%	30%
		15° Max	.0687	.0554	.0426	.0346	.0218
SUN Mid	.0488	.0341	.0371	.0218	.0195	.0110	
ALT. Min	.0376	.0228	.0276	.0156	.0142	.0078	
30° Max	.0630	.050	.0394	.0312	.0208	.0156	
SUN Mid	.0462	.0324	.0337	.0216	.0176	.0110	
ALT. Min	.0342	.0204	.0250	.0143	.0130	.0071	
45° Max	.0553	.0434	.0345	.0274	.0198	.0141	
SUN Mid	.0416	.0301	.0304	.0211	.0158	.0105	
ALT. Min	.0308	.0182	.0225	.0127	.0117	.0064	
60° Max	.0464	.0362	.0313	.0236	.0190	.0135	
SUN Mid	.0370	.0264	.0270	.0185	.0140	.0092	
ALT. Min	.0274	.0159	.0199	.0111	.0104	.0056	

Table B2-8 Coefficients of utilization for venetian blind angle, illuminated by ground light (V_g)

Venetian Blind Setting		30°		45°		60°	
Wall Reflectance		70%	30%	70%	30%	70%	30%
		MAX	.150	.108	.141	.102	.087
MID	.141	.094	.118	.077	.067	.043	
MIN	.124	.072	.096	.056	.049	.028	

Table B2-9 Coefficients of utilization for room length and width, illuminated by ground light through horizontal louvers (C_{GV})

Room Length		20'		30'		40'	
Wall Reflectance	Room Width	70%	30%	70%	30%	70%	30%
		MAX	20'	.0556	.0556	.0392	.0426
	30'	.0528	.0539	.0370	.0433	.0289	.0337
	40'	.0506	.0544	.0359	.0426	.0278	.0344
MID	20'	.0556	.0556	.0414	.0459	.0320	.0381
	30'	.0367	.0356	.0274	.0308	.0217	.0270
	40'	.0239	.0233	.0192	.0222	.0153	.0181
MIN	20'	.0556	.0556	.0430	.0486	.0328	.0398
	30'	.0261	.0228	.0214	.0211	.0170	.0192
	40'	.0128	.0108	.0119	.0107	.0098	.0097

Table B2-10 Coefficients of utilization for ceiling height and room width, illuminated by ground light through horizontal louvers (K_{GV})

Ceiling Ht.		8'		10'		12'		14'	
Wall Reflectance	Room Width	70%	30%	70%	30%	70%	30%	70%	30%
		MAX		.174	.200	.142	.157	.117	.123
MID	20'	.104	.116	.110	.121	.106	.112	.091	.091
	30'	.074	.082	.092	.099	.099	.106	.091	.091
	40'	.058	.062	.079	.083	.092	.096	.091	.091
MIN	20'	.078	.082	.093	.097	.099	.102	.091	.091
	30'	.058	.060	.074	.076	.090	.092	.091	.091
	40'	.052	.056	.070	.071	.086	.087	.091	.091

ภาคผนวก ค.
ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนและส่องผ่านแสง

ได้มีการรวบรวมค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง และ ค่าสัมประสิทธิ์การส่องผ่านแสง ไว้ตามตาราง ดังต่อไปนี้ *

-
- * ที่มา : Derek, Phillips . Lighting in Architectural Design . New York : McGRAW-HILL, 1964.
- Hopkinson, R.G. . Architectural Physics Lighting . London : Majesty's Stationery Office, 1963.
- Hopkinson, R.G. ;and Kay, J.D. The lighting of Buildings. 2nd ed..London : The Trinity Press,1972.
- Illuminating Engineering Society of North America . IES Lighting Ready Reference . New York : Illuminating Engineering Society of North America,1984.
- Robbins, C.L. . Daylighting : Design and Analysis . New York : Van Nostrand Reinhold, 1986.
- Schiler, Marc . Simplified Design of Building Lighting . New York : John Wiley & Sons, 1992.
- Socar, P.C. . Architecture Lighting for Commercial Interiors . New York : John Wiley & Sons, 1987.
- Stein, Benjamin ;and John, S.R. . Mechanical and Electrical Equipment for Building . 8th ed. . New York : John Wiley & Sons,1992.
- เผติม ไชยสิงห์ . การฝึกอบรม ข้อกำหนดมาตรฐานการออกแบบและการติดตั้งอุปกรณ์ไฟฟ้าในอาคารควบคุม เพื่อการอนุรักษ์พลังงานของกรมพัฒนาและส่งเสริมพลังงาน กระทรวงวิทยาศาสตร์ เทคโนโลยี และสิ่งแวดล้อม

Table 1 Reflecting Materials

Material type	Material	Reflectance (per cent)
Specular	Mirror and optical coated glass	80-99
	Metallized and optical coated plastic	75-97
	Processed anodized and optical coated aluminum	75-95
	Polished aluminum	60-70
	Chromium	60-65
	Stainless steel	55-65
	Black structural glass	5
Spread	Processed aluminum (diffuse)	70-80
	Etched aluminum	70-85
	Satin chromium	50-55
	Brushed aluminum	55-58
	Aluminum paint	60-70
Diffuse	White plaster	90-92
	White paint (these provide compound diffuse-specular reflection unless matte finished)	75-90
	Porcelain enamel (these provide compound diffuse-specular reflection unless matte finished)	65-90
	White terra-cotta (these provide compound diffuse-specular reflection unless matte finished)	65-80
	White structural glass	75-80
	Limestone	35-65

Table 2 Reflectances of Building Materials and Outside Surfaces

Material	Reflectance (per cent)
Asphalt (free from dirt)	7
Baked clay	10-15
Bluestone, sandstone	18
Brick	
Light buff	48
Dark buff	40
Dark red glazed	30
Cement	20-30
Concrete	40-55
Earth (moist cultivated)	7
Glass	
Clear	7
Reflective	20-30
Tinted	7
Granite	40
Granolite pavement	17
Grass (dark green)	6
Gravel	13
Macadam	18
Marble	
General	30-70
White	45
Paint (white)	
New	75
Old	55
State (dark clay)	8
Snow	
New	74
Old	64
Vegetation (mean)	25
Dark wood	10-15
Light wood	25-35

Table 3 Approximate Surface Reflectance of Typical Building Interior Finishes

Building Finishes	Approximate Reflectance (per cent)
Ceilings White paint (pain plaster surface) White paint on acoustic title White paint on smooth concrete White paint on rough concrete	80 70 60 50
Walls White paint on plaster tiles Medium blue-gray, yellow-gray Light gray concrete Bricks (other than rough gray) Unfinished cement, rough tile Wood panel (light) Wood panel (dark) Rough brick	80 50 40 30 25 25 20 15
Floors Light wood Medium wood Dark wood Light tile Dark tile Light carpet (gray, orange, medium-blue) Dark carpet (dark gray, brown)	35 25 20 30 20 20 15

Table 4 Approximate Surface Reflectance of Color

Color	Approximate Reflectance (per cent)
white	75-85
Light gray	40-60
Dark gray	10-15
Light blue	40-50
Dark blue	15-20
Light green	45-55
Dark green	15-20
Light yellow	60-70
Brown	20-30
Light red	45-55
Dark red	15-20
Black	2-5

Table 5 Recommended Reflectance

Building type	Surface	Approximate Reflectance (per cent)
General	Ceiling	70-90
	Wall	40-50
	Furniture	25-45
	Floor	20-50
Office	Ceiling	80-90
	Wall	40-60
	Furniture	25-45
	Floor	20-40
Dwelling	Ceiling	60-90
	Wall and Curtain	35-60
	Floor	15-35
School	Ceiling	70-90
	Wall	40-60
	Board	20
	Floor	30-50
Factory	Ceiling	80-90
	Wall	40-60
	Furniture and device	25-45
	Floor	20 up

Table 6 Transmitting Materials

Material		transmittance (per cent)
Glass	Clear and optical coated	80-99
	Configurated, obscure, etched, ground, sandblasted, and frosted	70-85
	Opalescent and alabaster	55-80
	Flashed (cased) opal	30-65
	Solid opal glass	15-40
Plastics	Clear prismatic lens	70-92
	White	30-70
	Colors	0-90
Marble (impregnated)		5-30
Alabaster		20-50

Table 7 Transmittance Data of Glass and Plastic Materials

Material	Approximate Transmittance (per cent)
Clear Plastic Sheet	80-92
Colorless Patterned Plastic	80-90
Corrugated Glass	80-85
Double Glazed---2 Lights Clear Glass	77
Figure Glass	70-90
Glass Block	60-80
Glass Fiber Reinforced Plastic	5-80
Heat Absorbing Plate Glass	70-80
Heat Absorbing Sheet Glass	70-85
Polished Plate / Float Glass	80-90
Reflective Glass (includes single glass, double glazed units and laminated assemblies. Consult manufacturer's material for specific values.)	5-60
Sheet Glass	85-91
Tinted Plastic Sheet	9-42
Tinted Plus Clear	37-45
Tinted Polished Plate	40-50
White Translucent Plastic	10-80

Table 8 Reflecting and Transmitting Materials for Optical System

Material	Method of production	Optical characteristics	Finishes	Optical properties	
				Transmittance	Reflectance
Plastics					
acrylics	Sheet, formed, blown, machined, injection-moulded	High transmission Direct or diffusing Up to almost complete diffusing	Clear Colored Opal, various densities	92-99	5-81
Polystyrene	Extruded, injection-moulded	High transmission	Opal	90	-
		Good diffusion	Opaque	54	-
Vinyl P.V.C.	Sheet, corrugated, vacuum-formed, vinyl sandwich (acoustic), twin layer vinyl (acoustic)	Good diffusion	Opal	88-50	7-45
			Opaque	0	-
Polyester	Laminated		Opal	65	-
			Opaque	0	-
Urea formaldehyde	Moulded		Opal	65	-
			Opaque	0	-
Glass					
Translucent glass	Sheet, moulded, blown	High transmission, maybe polished for critical optical systems	Clear	90	4
		Very good diffusion	Pot opal	12-40	-
		Good diffusion Fair diffusion	Flashed opal Sandblasted Patterned	30-60	-
Mirrored glass	Silverbacked	High reflection factor, very smooth mirror surface; many diffusion methods can be used	Opaque	0	87
metals					
Sheet steel	Fabricated	Diffusing	Stove enameled	-	75
		Mainly diffusing	Vitreous enameled	-	80
		Specular but reflection factor not high	Chromium plate	-	65
			Stainless steel	-	60
Aluminum	Fabricated, extruded	Diffusing	Stove enameled	-	75
			Specular anodized	-	80

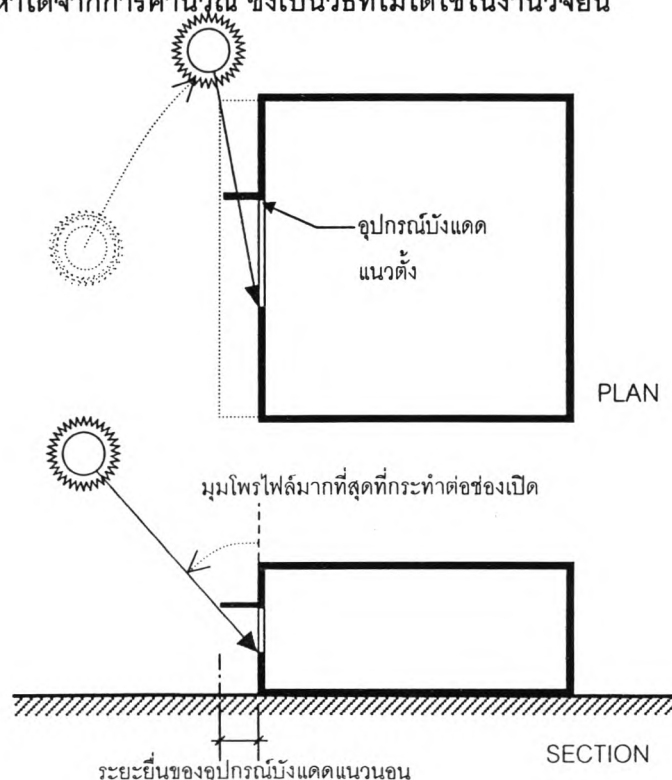
ภาคผนวก ง.

การบังแดด

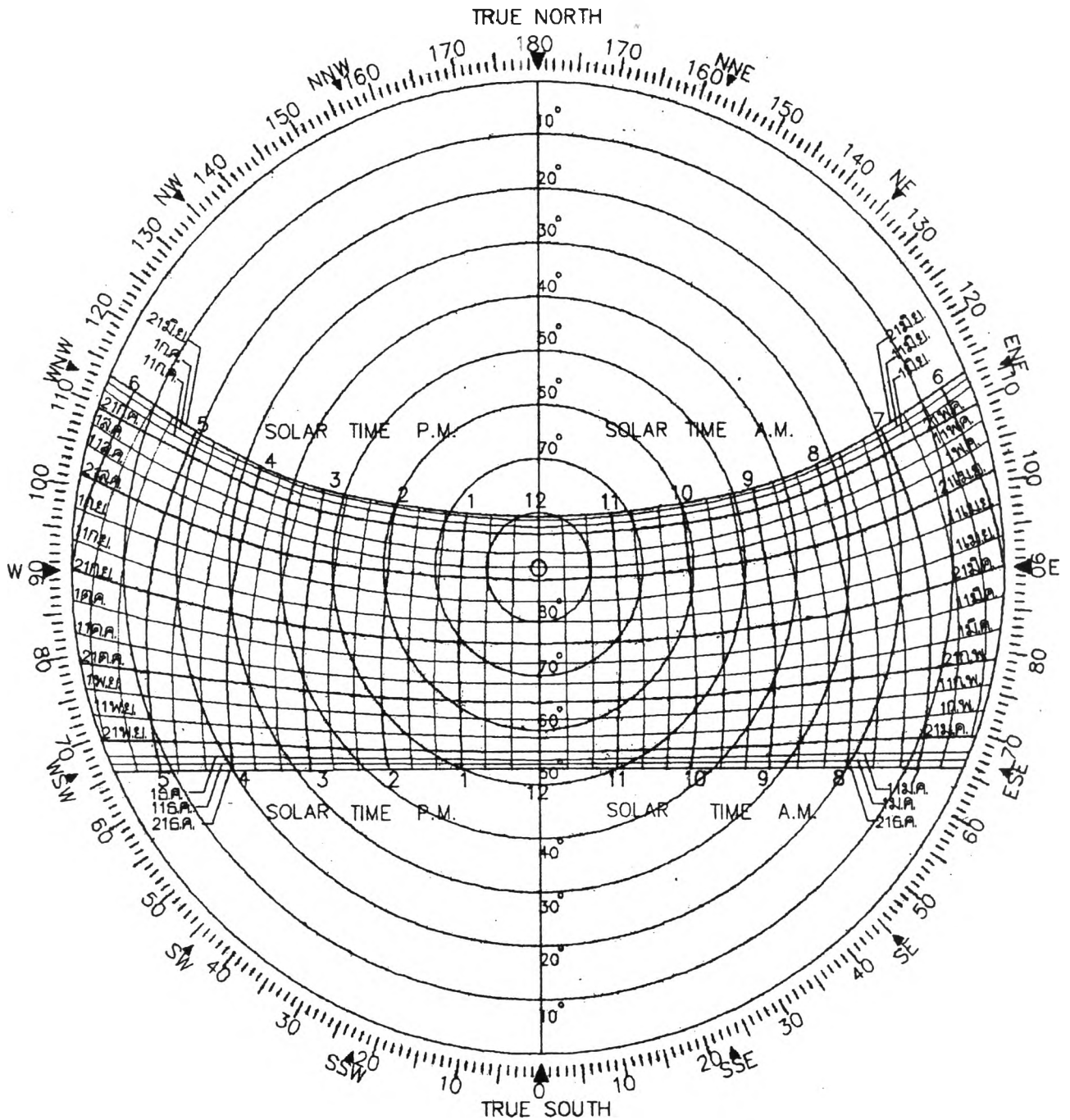
การบังแดด คือ การบังแสงโดยตรงจากดวงอาทิตย์ จะมีความเกี่ยวข้องกับตำแหน่งของดวงอาทิตย์อ้างอิงที่จุดสังเกต ซึ่งจะมีความสัมพันธ์กับระนาบของผนังที่มีช่องเปิดใดๆบนผนังนั้นๆ ดังนั้นเมื่ออาคารตั้งอยู่ในตำแหน่งที่ต่างๆกันบนโลก การโคจรและตำแหน่งของดวงอาทิตย์ที่จุดสังเกตต่างกันก็就会有ความแตกต่างกันออกไป ความแตกต่างนี้จะขึ้นอยู่กับแนวแกนโลกเท่านั้น จึงจะสามารถยึดเอาเส้นละติจูดเป็นหลัก เพื่ออ้างอิงในตำแหน่งที่ต่างกันในรูปแบบของซันชาร์ท (sun chart)

ประเทศไทยตั้งอยู่ระหว่างละติจูดที่ 6 องศา 26 ลิปดา ในจังหวัดนราธิวาส จนถึง ละติจูดที่ 19 องศา 55 ลิปดา ในจังหวัดเชียงราย โดยเมืองหลวงของประเทศ คือ กรุงเทพฯ ตั้งอยู่ละติจูดที่ 13 องศา 44 ลิปดา โดยทั่วไปแล้วจะมีการจัดทำซันชาร์ททุกๆ 4 องศาของเส้นละติจูด จึงสามารถประมาณละติจูดโดยคร่าวตรงกับซันชาร์ทที่ได้มีการจัดทำไว้แล้ว ละติจูดที่ 14 องศา ดังจะแสดงต่อไป

โดยทั่วไปแล้ว การบังแดดจะทำได้โดยการจำลองภาพเพื่อหาระยะยื่นของอุปกรณ์บังแดดตามมุมของดวงอาทิตย์ ณ.ทิศทางและเวลาหนึ่ง จากรูปตัด เมื่อทราบมุมโพไฟล์มากที่สุดของดวงอาทิตย์ที่กระทำต่อช่องเปิด จะสามารถกำหนดระยะยื่นของอุปกรณ์บังแดดในแนวนอนได้ และ เมื่อพิจารณามุมอะซิมุทของดวงอาทิตย์ที่กระทำต่อช่องเปิด จะเห็นได้ว่า ถ้ามุมอะซิมุทมีค่ายิ่งมาก ความกว้างของอุปกรณ์บังแดดในแนวนอนจะต้องเพิ่มขึ้นจึงจะสามารถบังแดดในมุมดังกล่าวได้ ซึ่งในกรณีนี้สามารถใช้อุปกรณ์บังแดดในแนวตั้งเพื่อบังแสงแดดในส่วนนี้แทน โดยการหาระยะของอุปกรณ์บังแดดวิธีนี้เป็นเพียงวิธีง่ายๆในการหาระยะยื่นของอุปกรณ์บังแดดเบื้องต้น การหาระยะของอุปกรณ์บังแดดยังอาจจะหาได้จากการคำนวณ ซึ่งเป็นวิธีที่ไม่ได้ใช้ในงานวิจัยนี้



14° N SUN CHART



ชั้นชาร์ทสำหรับละติจูด 14 องศาเหนือ *

* ที่มา : สุนทร บุญญธการ . เทคนิคการออกแบบบ้านประหยัดพลังงาน : เพื่อคุณภาพชีวิตที่ดีกว่า .

กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์แห่งจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2542ข.

ตารางแสดงตำแหน่งดวงอาทิตย์และมุมที่เกี่ยวข้อง สำหรับละติจูด 14 องศาเหนือ *

Date	Solar Position			Profile (Shadow Line) Angles																Solar Position			Solar Time		
	Time	ALT	AZ	N	NNE	NE	ENE	E	ESE	SE	SSE	S	SSW	SW	WSW	W	WNW	NW	NNW	HOR	AZ	ALT		Time	
DEC	7	8	63			23	11	9	8	8	10	17	62								82	63	8	7	
	8	20	58			59	33	24	21	21	25	35	66								70	58	20	8	
	9	32	50			82	54	39	33	32	36	44	64								58	50	32	9	
	10	43	38				74	56	46	43	44	49	62	83							48	38	43	10	
	11	50	22					73	59	53	50	52	59	72							40	22	50	11	
	12	53	0					90	74	62	55	53	55	62	74						37	0	53	12	
	13	50	22									52	50	53	59	73					40	22	50	13	
	14	43	38									49	44	43	46	56	74				48	38	43	14	
	15	32	50									44	36	32	33	39	54	82			58	50	32	15	
	16	20	58									35	25	21	21	24	33	59			70	58	20	16	
	17	8	63									17	10	8	8	9	11	23			82	63	8	17	
	JAN + NOV	7	9	67			23	12	10	9	10	12	21									81	67	9	7
		8	22	62			55	33	25	22	23	27	40	75								68	62	22	8
		9	34	53			78	53	40	35	34	39	45	70								56	53	34	9
		10	45	42				72	57	48	45	47	53	66								46	42	45	10
		11	53	24				89	73	61	55	53	55	62	75							37	24	53	11
		12	56	0					90	75	65	58	56	58	65	75						34	0	56	12
13		53	24									55	53	55	61	73	89				37	24	53	13	
14		45	42									53	47	45	48	57	72				46	42	45	14	
15		34	53									49	39	34	35	40	53	76			56	53	34	15	
16		22	62									40	27	23	22	25	33	55			68	62	22	16	
17		9	67									21	12	10	9	10	12	23			81	67	9	17	
FEB + OCT		7	12	76		56	22	15	12	12	14	19	40									79	76	12	7
		8	26	71		84	48	33	27	26	28	35	55									65	71	26	8
		9	39	64			69	51	43	39	40	47	61									51	64	39	9
		10	51	52			85	69	58	52	51	55	64	78								39	52	51	10
		11	61	32				85	74	66	62	62	65	72	83							29	32	61	11
		12	66	0					90	80	72	67	65	67	72	80						25	0	66	12
	13	61	32									65	62	62	66	74	85				29	32	61	13	
	14	51	52									64	55	51	52	58	69	85			39	52	51	14	
	15	39	64									61	47	40	39	43	51	69			51	64	39	15	
	16	26	71									55	35	28	26	27	33	48	84		65	71	26	16	
	17	12	76									40	19	14	12	12	15	22	56		79	76	12	17	
	MAR + SEP	7	14	87		39	21	16	14	15	19	31	76									76	87	14	7
		8	29	82		66	43	33	29	30	35	47	76									61	82	29	8
		9	43	77		81	61	50	44	44	48	58	76									47	77	43	9
		10	57	67			76	66	59	57	59	66	76									33	67	57	10
		11	69	49				81	74	71	70	72	76	83								21	49	69	11
		12	76	0					90	85	80	77	76	77	80	85						14	0	76	12
13		69	49									76	72	70	71	74	81				21	49	69	13	
14		57	67									76	66	59	57	59	66	76			33	67	57	14	
15		43	77									76	58	48	44	44	50	61	81		47	77	43	15	
16		29	82									76	47	35	30	29	33	43	66		61	82	29	16	
17		14	87									76	31	19	15	14	16	21	39		76	87	14	17	
APR + AUG		6	3	101	14	5	4	3	3	4	5	14										87	101	3	6
		7	17	98	66	31	22	18	18	20	27	51										73	98	17	7
		8	32	95	82	53	39	33	32	35	44	64										58	95	32	8
		9	46	92	88	68	55	48	46	49	57	72										44	92	46	9
		10	61	89		78	69	63	61	63	68	78										29	89	61	10
		11	75	83		86	81	77	75	76	78	83										15	83	75	11
	12	86	0					90	86	80	85	65	65	65	66	90					4	0	86	12	
	13	75	83									83	78	76	75	77	81	88			15	83	75	13	
	14	61	89									78	68	63	61	63	69	78			29	89	61	14	
	15	46	92	88								72	57	49	46	48	55	68	44		44	92	46	15	
	16	32	95	82								64	44	35	32	33	39	53	58		58	95	32	16	
	17	17	98	86								51	27	20	18	18	22	31	73		73	98	17	17	
	18	3	101	14								14	5	4	3	3	4	5	87		87	101	3	18	
	MAY + JUL	6	5	109	14	7	5	6	5	6	11	56										86	109	5	6
		7	19	107	49	28	21	19	20	24	36	73										72	107	19	7
		8	33	105	68	47	36	33	34	39	52	79										58	105	33	8
		9	47	104	77	61	51	47	48	53	64	83										44	104	47	9
10		61	106	81	71	64	61	62	67	75											30	106	61	10	
11		74	114	83	78	76	74	76	80	85											16	114	74	11	
12		84	180	84	84	86	87	89													6	180	84	12	
13		74	114	83											85	80	76	74	76	78	16	114	74	13	
14		61	106	81											75	67	62	61	64	71	30	106	61	14	
15		47	104	77											83	64	53	48	47	51	61	104	47	15	
16		33	105	68											79	62	39	34	33	36	47	105	33	16	
17		19	107	49											73	36	24	20	19	21	28	107	19	17	
18		5	109	14											56	11	6	5	5	5	7	109	5	18	
JUN		6	5	113	14	8	6	5	6	8	14											85	113	5	6
		7	19	111	45	27	21	19	20	25	40	84										71	111	19	7
		8	33	109	63	45	36	33	35	41	56											56	109	33	8
		9	46	109	72	58	50	46	49	55	68											44	109	46	9
	10	60	113	77	68	62	60	62	68	78											30	113	60	10	
	11	73	125	80	75	74	73	78	81												17	125	73	11	
	12	81	180	81	81	84	86	90													9	180	81	12	
	13	73	125	80													81	76	73	74	75	125	73	13	
	14	60	113	77											78	68	62	60	62	68	30	113	60	14	
	15	46	109	72											68	55	49	46	50	58	44	109	46	15	
	16	33	109	63											56	41	35	33	36	45	58	109	33	16	
	17	19	111	45											84	40	25	20	19	21	27	111	19	17	
	18	5	113	14											14	8	6	5	5	5	8	113	5	18	

ภาคผนวก จ.

ข้อมูลที่ใช้ในการปรับค่าที่เครื่องมือวัดได้

ทำการคำนวณสมการความสัมพันธ์ระหว่าง เครื่องมือ ลักซ์มิเตอร์ 2 ตัวด้วยวิธี รีเกรสชัน หาความสัมพันธ์ของ เครื่องมือที่ใช้วัดค่าความส่องสว่างภายใน (x) ที่มีต่อ เครื่องมือที่ใช้วัดค่าความส่องสว่างภายนอก (y) ตามข้อมูลดิบในตารางดังต่อไปนี้ *

TABLE 1 SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.999966203
R Square	0.999932407
Adjusted R Square	0.999930154
Standard Error	158.6998901
Observations	32

TABLE 2-3 ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	11177412618	11177412618	443800.7495	4.05819E-64
Residual	30	755569.6536	25185.65512		
Total	31	11178168188			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	714.0134186	40.05590827	17.82542075	1.64427E-17	632.2084246	795.8184125
X Variable 1	0.780328998	0.001171342	666.1837205	4.05819E-64	0.777936801	0.782721195

TABLE 4-7 RAW DATA











out (y)	in (x)	out (y)	in (x)	out (y)	in (x)	out (y)	in (x)
23200	29200	18800	23500	7910	9200	8460	9850
23300	29300	17800	22300	8860	10320	9000	10470
8770	10110	8120	9410	8010	9330	56800	72000
22500	28300	8240	9500	8090	9420	57400	72700
8330	9650	8370	9710	8110	9440	57600	72800
8450	9810	8290	9580	8150	9500	57500	72600
6030	6690	7940	9240	8310	9690	57300	72200
19200	24100	7930	9210	8370	9740	57200	72200

* ที่มา : ค่าที่วัดได้จากการทดลองวัดภายในได้ห้องฟ้าจริง ไม่ได้รับอิทธิพลรังสีตรงจากดวงอาทิตย์

ภาคผนวก จ.

ข้อมูลค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของกระดาษที่ใช้ในการทดลอง

ได้ทำการวัด ค่านวน และ หาค่าเฉลี่ย ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของกระดาษที่ใช้ ได้แก่ กระดาษอาร์ตการ์ดสีขาว กระดาษโปสเตอร์ผิวด้าน สีเทาอ่อน สีเทาเข้ม และ สีดำ และ กำมะหยี่สีดำ ซึ่งได้ค่าตามตารางต่อไปนี้*

อาร์ตการ์ด			โปสเตอร์									กำมะหยี่		
ขาว			เทาอ่อน			เทาเข้ม			ดำ			ดำ		
		ρ			ρ			ρ			ρ			ρ
(lux)	(lux)	(%)	(lux)	(lux)	(%)	(lux)	(lux)	(%)	(lux)	(lux)	(%)	(lux)	(lux)	(%)
522	361	69.16	542	259	47.79	465	129	27.74	484	52	10.74	500	3	0.60
523	363	69.41	545	258	47.34	467	130	27.84	484	48	9.92	498	3	0.60
523	362	69.22	544	257	47.24	467	133	28.48	483	52	10.77	497	3	0.60
524	365	69.66	548	252	45.99	468	132	28.21	482	51	10.58	498	3	0.60
524	367	70.04	543	256	47.15	468	134	28.63	482	51	10.58	498	4	0.80
523	361	69.02	540	251	46.48	467	134	28.69	483	45	9.32	500	4	0.80
524	365	69.66	548	249	45.44	468	133	28.42	482	48	9.96	510	4	0.78
525	364	69.33	547	246	44.97	467	132	28.27	485	48	9.90	510	4	0.78
524	359	68.51	548	244	44.53	468	133	28.42	485	49	10.10	510	4	0.78
523	351	67.11	552	248	44.93	468	133	28.42	486	50	10.29	511	3	0.59
525	357	68.00	551	245	44.46	468	132	28.21	486	46	9.47	511	3	0.59
525	364	69.33	551	248	45.01	469	132	28.15	489	48	9.82	512	3	0.59
526	362	68.82	550	246	44.73	470	133	28.30	490	48	9.80	512	2	0.39
527	368	69.83	551	249	45.19	469	133	28.36	490	49	10.00	511	2	0.39
527	354	67.17	551	251	45.55	470	132	28.09	488	47	9.63	511	3	0.59
527	362	68.69	553	251	45.39	469	133	28.36	488	50	10.25	511	2	0.39
529	361	68.24	554	256	46.21	470	132	28.09	488	49	10.04	511	3	0.59
530	367	69.25	551	249	45.19	470	132	28.09	486	46	9.47	510	2	0.39
530	355	66.98	551	246	44.65	472	133	28.18	486	49	10.08	500	1	0.20
531	352	66.29	550	248	45.09	471	134	28.45	486	42	8.64	500	1	0.20
Average ρ (%)	68.69		Average ρ (%)	45.67		Average ρ (%)	28.27		Average ρ (%)	9.97		Average ρ (%)		

* ที่มา : ค่าที่วัดได้จริง

ภาคผนวก ช.
สมการความสัมพันธ์ของตัวแปร

จากวิธีเรกเรชัน สามารถเทียบค่าเดย์ไลท์แฟคเตอร์ได้ตามสมการ เรียงตามลำดับตามตารางดังต่อไปนี้

TABLE 1 ตารางแสดงสมการความสัมพันธ์ของตัวแปรในกลุ่มเดียวกัน*

no.	Factor	X	Y	Equation
1	interior reflectance	x=70%	y1=0%	y1=0.326173616261536x
			y2=50%	y2=0.519438150872807x
			y3=30%	y3=0.400491019050429x
			y4=10%	y4=0.331070770849776x
			y5=base case	y5=0.605229964677718x
2	ground reflectance	x=0%	y1=70%	y1=1.50469966711365x
			y2=50%	y2=1.22512498449924x
			y3=30%	y3=1.11590636386405x
			y4=10%	y4=1.0620801137255x
3	ground proportion	x=0%	y1=50%	y1=2.34238538232539x
			y2=43.75%	y2=1.94710844657712x
			y3=37.5%	y3=1.4282061791412x
			y4=25%	y4=1.06322256340217x
			y5=12.5%	y5=1.02493764675995x
4	window area (window hieght)	x=1m	y1=3m	y1=3.65077600700904x
			y2=2m	y2=2.06081230831305x
			y3=0.5m	y3=0.572461418494458x
5	window orientaion (sun geometry)	x=N12am (on direct sun on window)	y1=s12am	y1=2.04047940436382x
			y2=S8am&4pm	y2=1.01478452934512x
			y3=S10am&2pm	y3=1.29599446249801x
			y4=E8am&W4pm	y4=1.81402559539948x
			y5=E10am&W2pm	y5=2.31255565426543x
6	sky condition	x=partly cloudy sky	y1=clear sky	y1=1.33050345371058x
			y2=overcast sky	y2=1.07184446085179x
			y3=skydome	y3=1.2499276929972x

* ที่มา : ใช้ค่าที่วัดได้จากการทดลองวัดภายใต้ท้องฟ้าจริง ไม่รวมอิทธิพลรังสีตรงจากดวงอาทิตย์ มาหาความสัมพันธ์ โดยวิธีเรกเรชัน

INTERIOR REFLECTANCE 0%

$$y1=0.326173616261536x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.98951259
R Square	0.97913517
Adjusted R Square	0.97581291
Standard Error	0.04400152
Observations	302

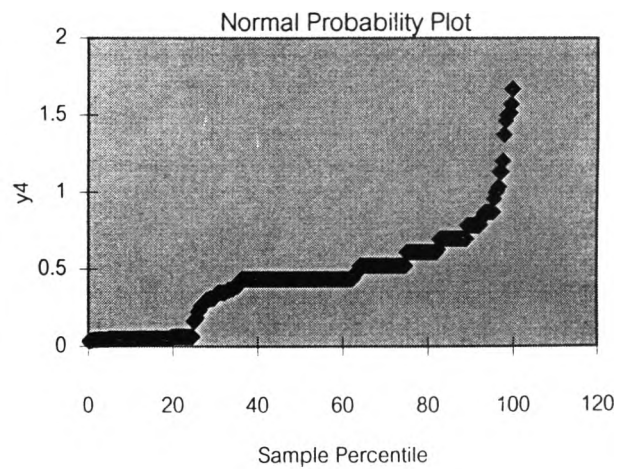
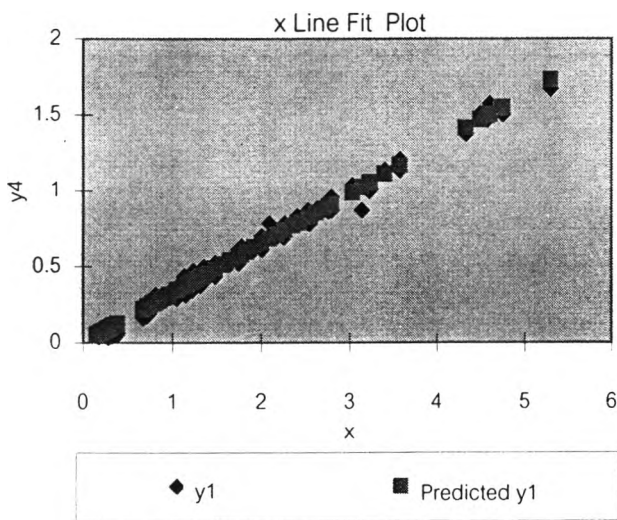
correlation

	y1	x
y1	1	
x	0.989921725	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	27.34825727	27.34825727	14125.19033	2.3308E-254
Residual	301	0.582776249	0.001936134		
Total	302	27.93103352			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.32617362	0.001567785	208.0474541	0	0.323088407	0.329258826



INTERIOR REFLECTANCE 50% $y_2=0.519438150872807x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.99654699
R Square	0.9931059
Adjusted R Square	0.98957233
Standard Error	0.02603523
Observations	284

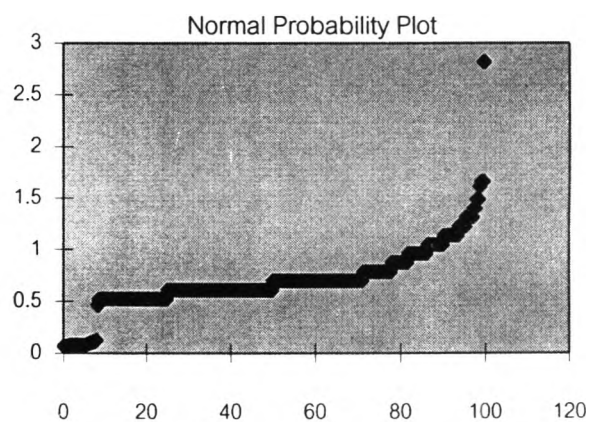
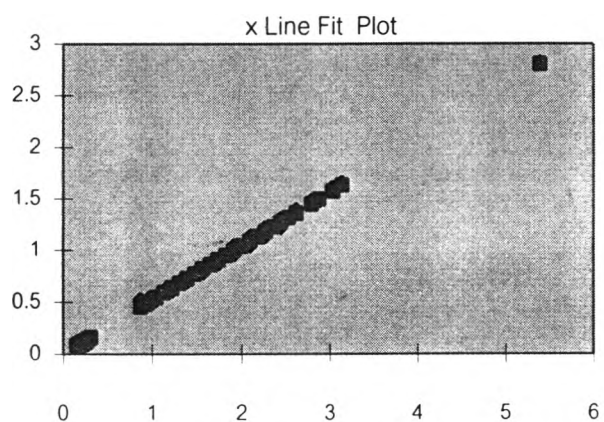
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.996560079	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	27.63295829	27.63295829	40766.60766	4.8749E-307
Residual	283	0.191826783	0.000677833		
Total	284	27.82478507			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.51943815	0.001049255	495.0544855	0	0.517372816	0.521503486



INTERIOR REFLECTANCE 30% $y_3=0.400491019050429x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.97568253
R Square	0.95195639
Adjusted R Square	0.95020508
Standard Error	0.07459768
Observations	572

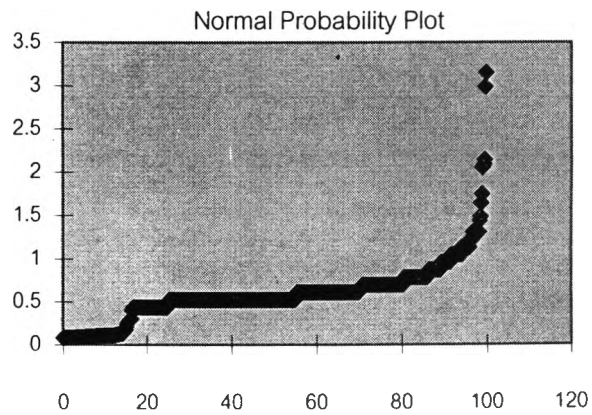
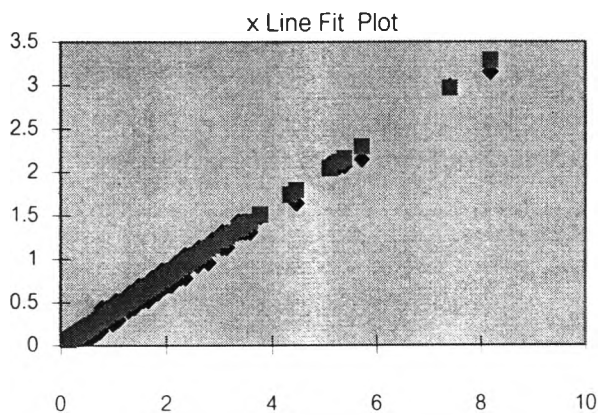
correlation

	y_3	x
y_3	1	
x	0.976102579	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	62.96050939	62.96050939	11314.03543	0
Residual	571	3.177509127	0.005564815		
Total	572	66.13801852			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.40049102	0.001855518	215.83785	0	0.396846547	0.404135491



INTERIOR REFLECTANCE 10% $y_4=0.331070770849776x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.984120323
R Square	0.96849281
Adjusted R Square	0.934010051
Standard Error	0.05097921
Observations	30

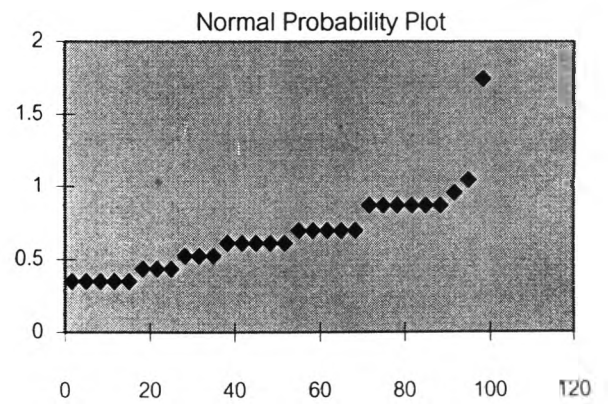
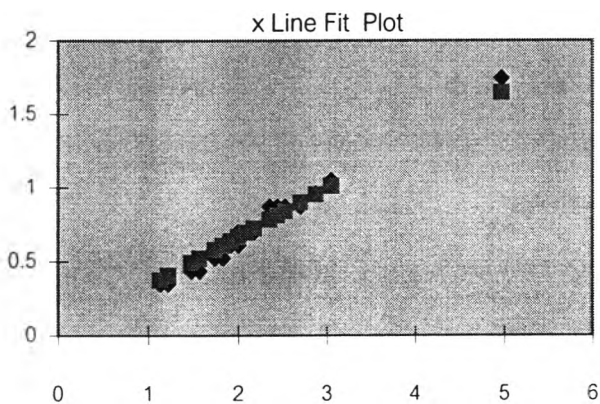
correlation

	y_4	x
y_4	1	
x	0.993244612	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	2.316706025	2.316706025	891.4248304	8.94812E-23
Residual	29	0.075367516	0.00259888		
Total	30	2.392073541			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.331070771	0.004238811	78.10462463	2.8526E-35	0.322401423	0.339740118



INTERIOR REFLECTANCE base case $y_5 = 0.605229964677718x$

ceiling 70% wall 50% floor 30%

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.992062412
R Square	0.98418783
Adjusted R Square	0.931556251
Standard Error	0.033670065
Observations	20

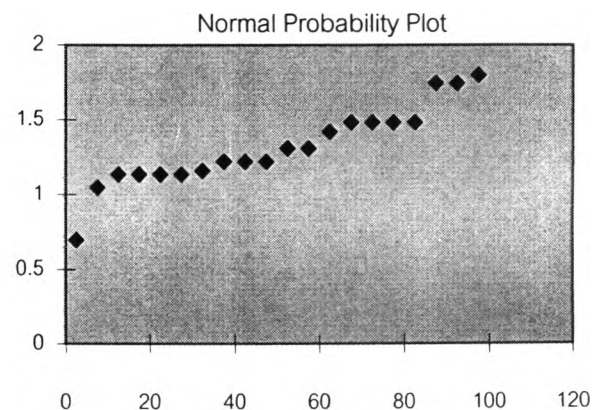
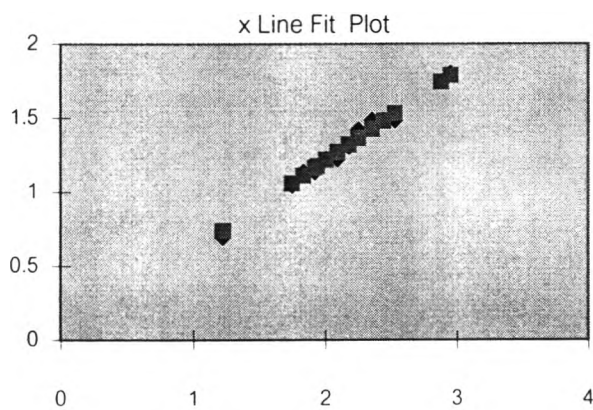
correlation

	y5	x
y5	1	
x	0.992644111	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	1.340688931	1.340688931	1182.606119	7.14616E-18
Residual	19	0.021539792	0.001133673		
Total	20	1.362228723			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.605229965	0.003392163	178.4200657	4.21926E-32	0.598130083	0.612329846



GROUND REFLECTANCE 70% $y1=1.50469966711365x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.987551473
R Square	0.975257913
Adjusted R Square	0.974030919
Standard Error	0.104024589
Observations	816

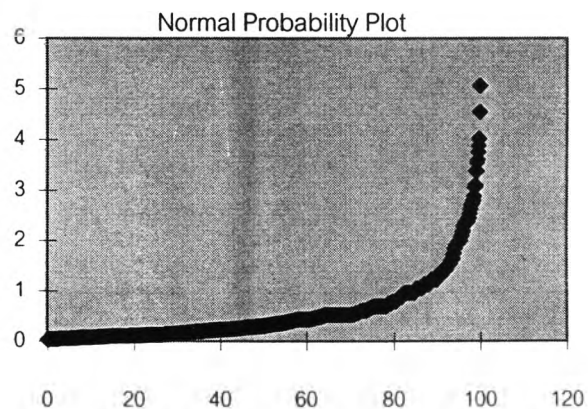
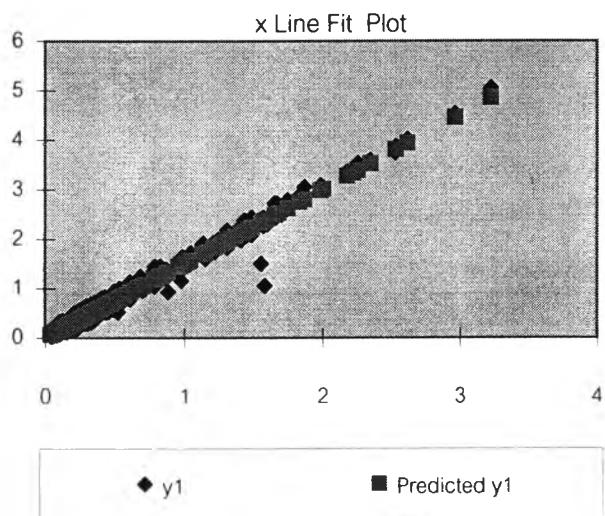
correlation

	y1	x
y1	1	
x	0.987552719	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	347.6264207	347.6264207	32124.82395	0
Residual	815	8.819208888	0.010821115		
Total	816	356.4456296			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.504699667	0.006425151	234.1890008	0	1.492087863	1.517311471



GROUND REFLECTANCE 50% $y=1.22512498449924x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.994759006
R Square	0.989545479
Adjusted R Square	0.987100491
Standard Error	0.069331872
Observations	410

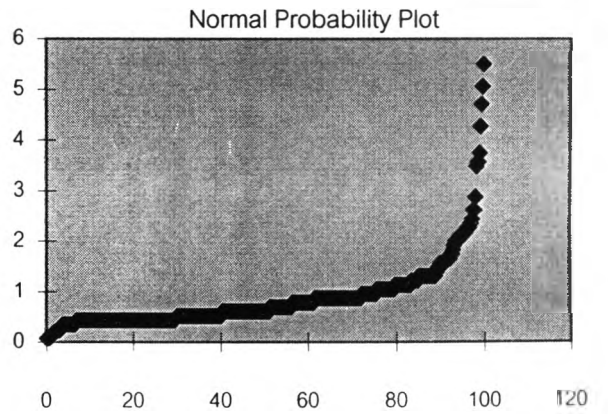
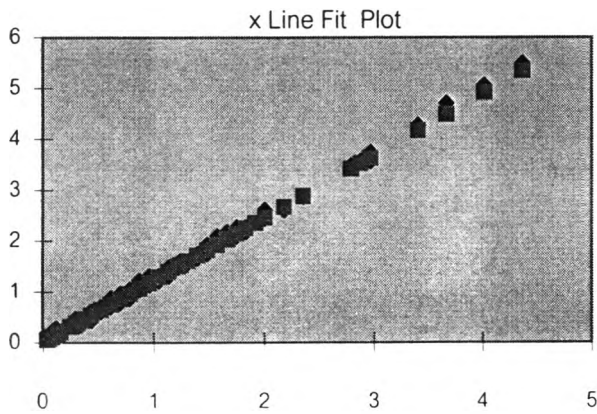
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.995833719	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	186.0890333	186.0890333	38712.83077	0
Residual	409	1.966025555	0.004806908		
Total	410	188.0550588			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.225124984	0.003838678	319.1528541	0	1.217578981	1.232670988



GROUND REFLECTANCE 30%

$$y_3 = 1.11590636386405x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.993501253
R Square	0.987044739
Adjusted R Square	0.985513346
Standard Error	0.060351167
Observations	654

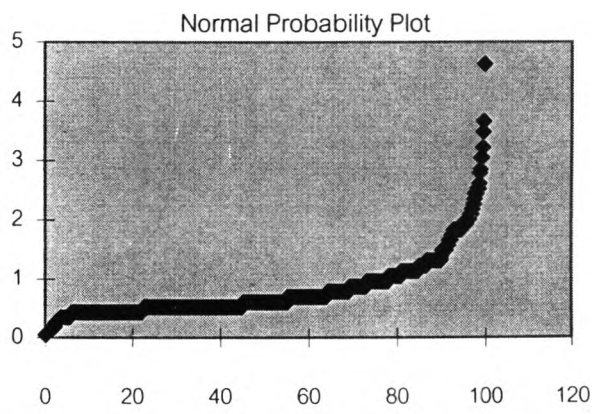
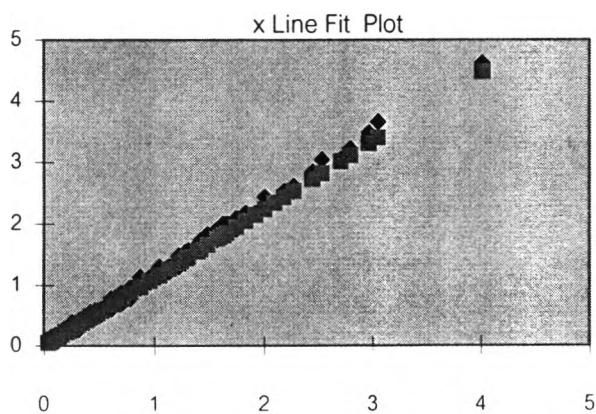
correlation

	y3	x
y3	1	
x	0.995141489	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	181.2070995	181.2070995	49751.23483	0
Residual	653	2.378397971	0.003642263		
Total	654	183.5854975			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.115906364	0.002749734	405.8233425	0	1.110506976	1.121305752



GROUND REFLECTANCE 10%

$$y4 = 1.0620801137255x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.99429407
R Square	0.988620698
Adjusted R Square	0.987218174
Standard Error	0.049919182
Observations	714

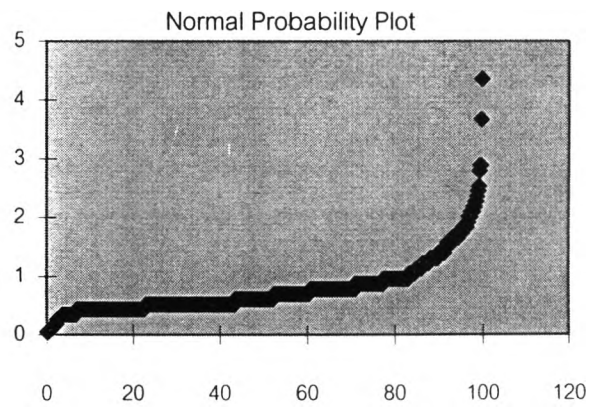
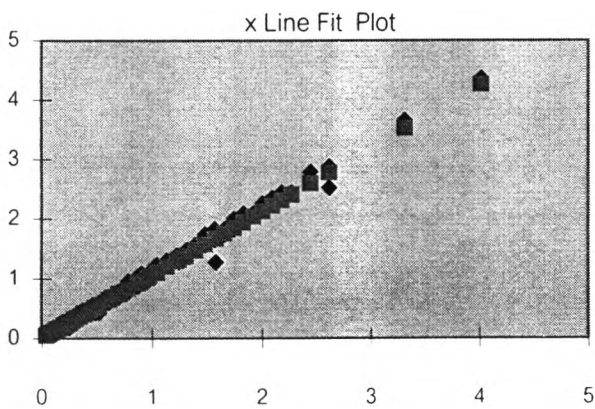
correlation

	y4	x
y4	1	
x	0.995166491	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	154.3613362	154.3613362	61944.62219	0
Residual	713	1.776742336	0.002491925		
Total	714	156.1380786			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.062080114	0.002205116	481.6437409	0	1.057750813	1.066409415



GROUND PROPORTION 50%

$$y1 = 2.34238538232539x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.984065334
R Square	0.968384582
Adjusted R Square	0.932670296
Standard Error	0.116200902
Observations	29

correlation

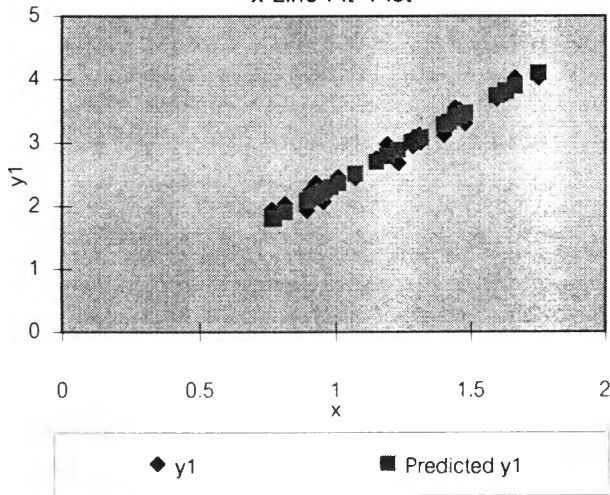
	y1	x
y1	1	
x	0.984980057	1

ANOVA

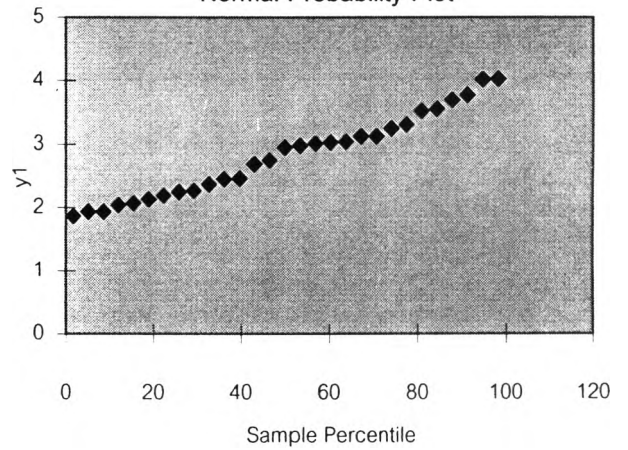
	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	11.58046395	11.58046395	857.6438205	5.37694E-22
Residual	28	0.378074187	0.01350265		
Total	29	11.95853814			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	2.342385382	0.017472464	134.0615367	7.26156E-41	2.306594622	2.378176143

x Line Fit Plot



Normal Probability Plot



GROUND PROPORTION 43.75% $y_2=1.94710844657712x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.981914623
R Square	0.964156327
Adjusted R Square	0.918701782
Standard Error	0.145216171
Observations	23

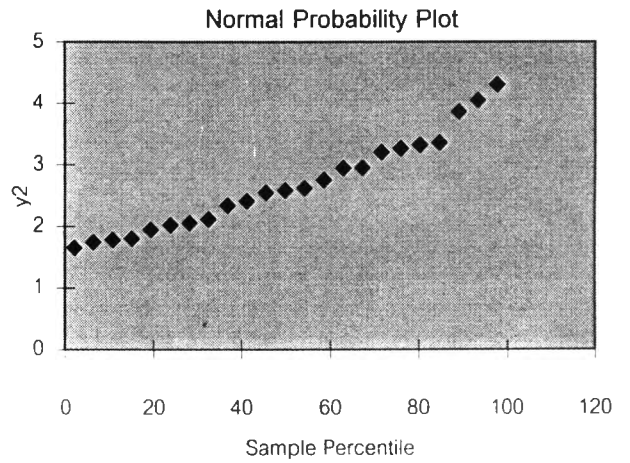
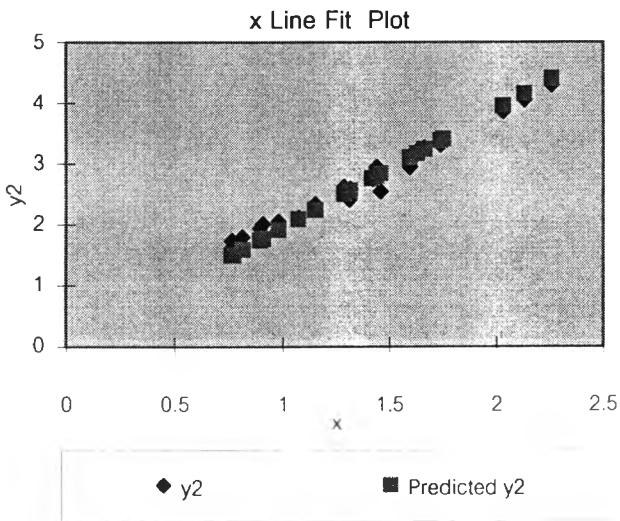
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.991386248	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	12.47922445	12.47922445	591.7763921	7.23099E-17
Residual	22	0.463930197	0.021087736		
Total	23	12.94315465			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.947108447	0.021213403	91.78670812	6.30013E-30	1.903114494	1.991102399



GROUND PROPORTION 37.5% $y_3=1.4282061791412x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.978827668
R Square	0.958103604
Adjusted R Square	0.921066567
Standard Error	0.204276379
Observations	28

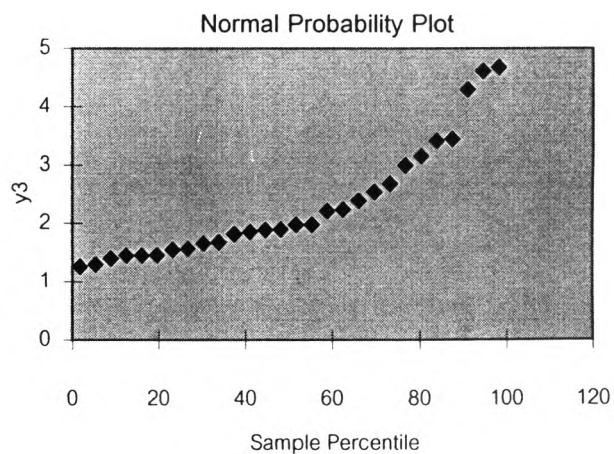
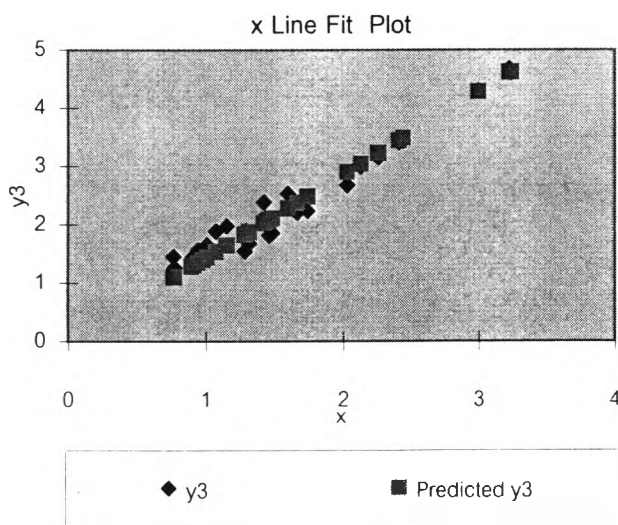
correlation

	y3	x
y3	1	
x	0.98142493	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	25.76533993	25.76533993	617.446841	1.20941E-19
Residual	27	1.126678658	0.041728839		
Total	28	26.89201859			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.428206179	0.022008341	64.89385899	3.46715E-31	1.383048824	1.473363535



GROUND PROPORTION 25%

$$y4 = 1.06322256340217x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.978147838
R Square	0.956773192
Adjusted R Square	0.924515128
Standard Error	0.124974173
Observations	32

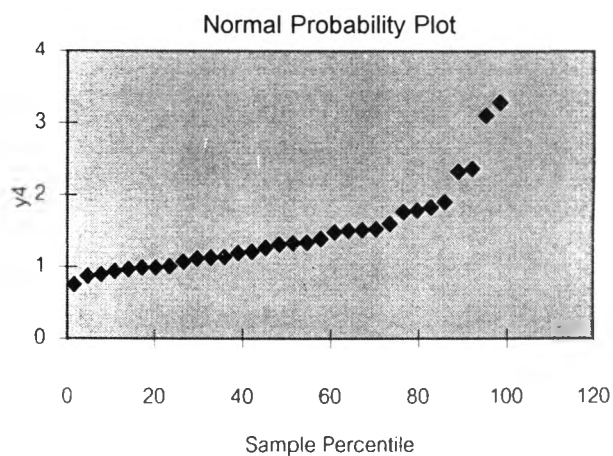
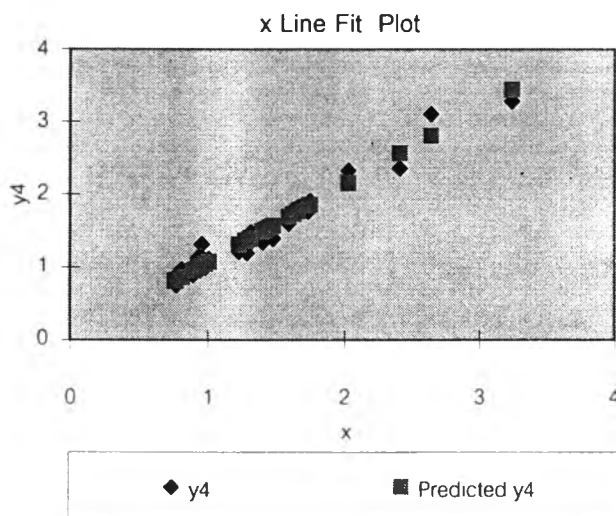
correlation

	y4	x
y4	1	
x	0.978876054	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	10.7166258	10.7166258	686.1475632	3.16405E-22
Residual	31	0.484174859	0.015618544		
Total	32	11.20080066			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.063222563	0.014874671	71.47872717	5.62207E-36	1.032885455	1.093559672



GROUND PROPORTION 12.5% $y_5 = 1.02493764675995x$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.994692323
R Square	0.989412817
Adjusted R Square	0.961635039
Standard Error	0.06854408
Observations	37

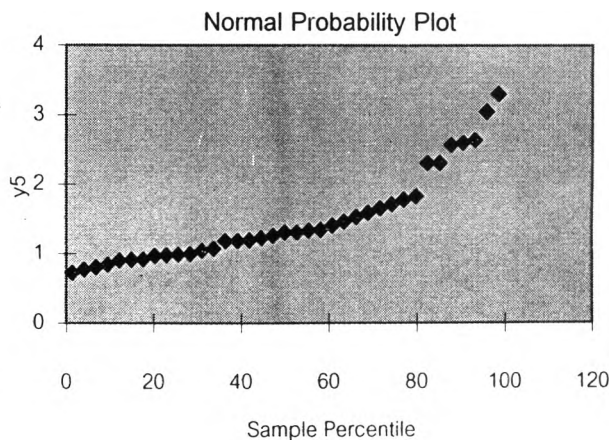
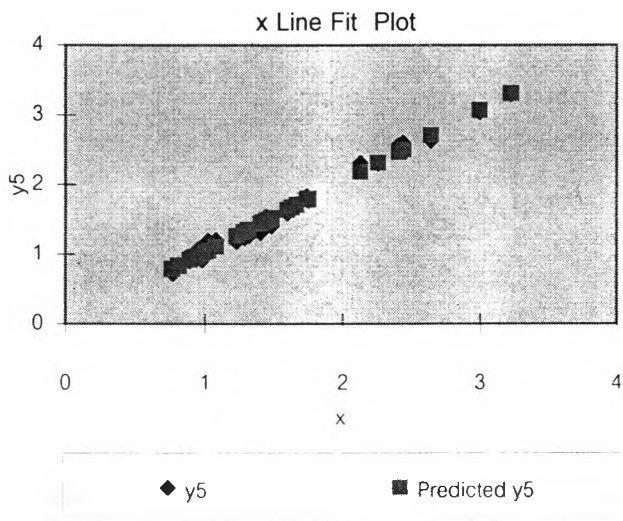
correlation

	y5	x
y5	1	
x	0.994730833	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	15.80663827	15.80663827	3364.337932	2.24243E-36
Residual	36	0.169138472	0.004698231		
Total	37	15.97577675			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.024937647	0.007099363	144.370374	2.39813E-51	1.010539491	1.039335803



WINDOW AREA 9*3

$$y1 = 3.65077600700904x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.989584393
R Square	0.979277271
Adjusted R Square	0.956021457
Standard Error	0.533010234
Observations	44

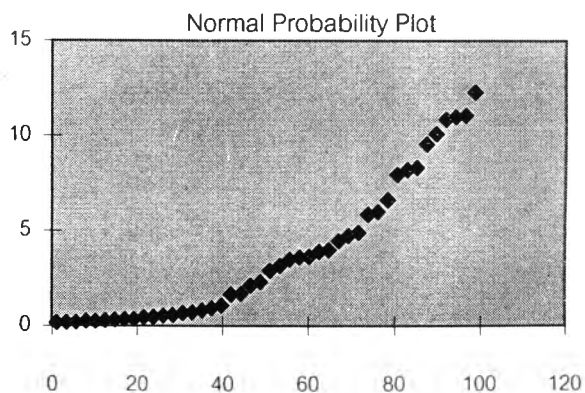
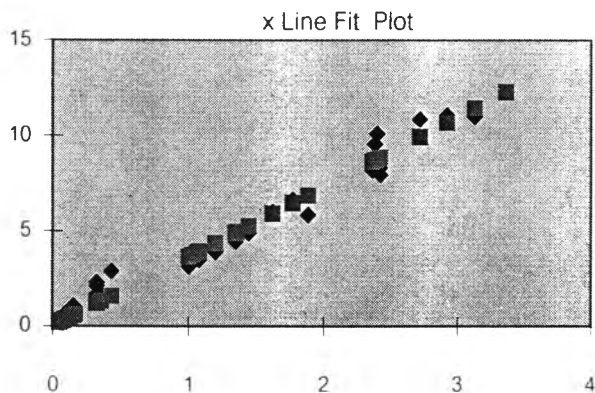
correlation

	y1	x
y1	1	
x	0.990190703	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	577.2956331	577.2956331	2032.016253	3.36627E-37
Residual	43	12.2162961	0.284099909		
Total	44	589.5119292			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	3.650776007	0.056535123	64.57536138	1.88675E-44	3.536762143	3.764789871



WINDOW AREA 9*2

$$y_2 = 2.06081230831305x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.989833016
R Square	0.979769399
Adjusted R Square	0.962820246
Standard Error	0.428010597
Observations	60

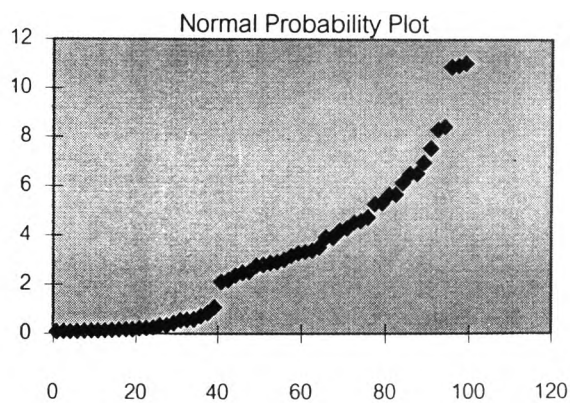
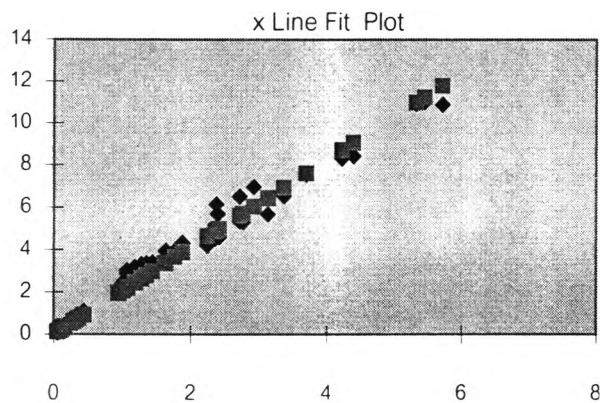
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.990854973	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	523.4511272	523.4511272	2857.374051	4.85119E-51
Residual	59	10.80839118	0.183193071		
Total	60	534.2595184			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	2.060812308	0.026557074	77.5993748	4.26877E-61	2.007671671	2.113952946



WINDOW AREA 9*0.5

$$y_3 = 0.572461418494458x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.99481247
R Square	0.989651851
Adjusted R Square	0.966396037
Standard Error	0.087988315
Observations	44

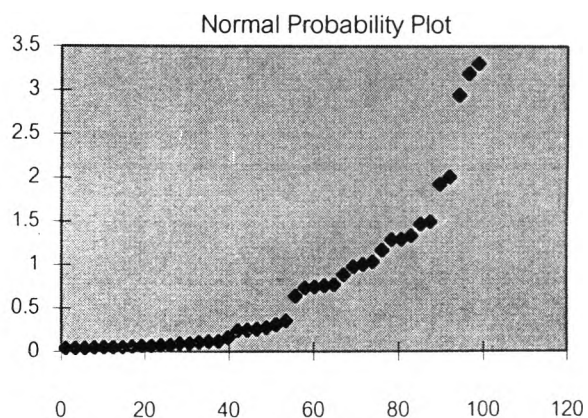
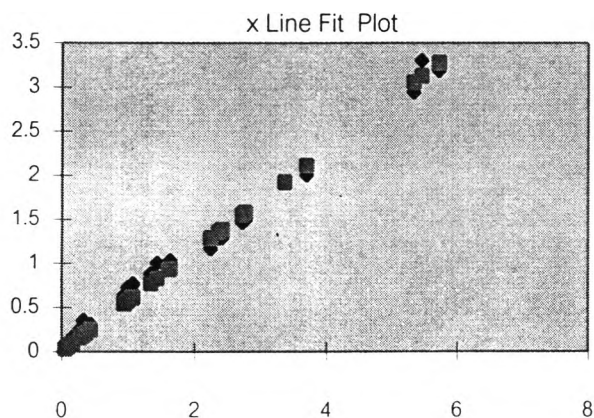
correlation

	y3	x
y3	1	
x	0.996042128	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	31.83744574	31.83744574	4112.332488	1.5472E-43
Residual	43	0.33290357	0.007741943		
Total	44	32.17034931			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	0.572461418	0.006773998	84.50864703	1.95298E-49	0.558800359	0.586122478



SOUTH 12 am.

$$y1=2.04047940436382x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.977320899
R Square	0.95515614
Adjusted R Square	0.89265614
Standard Error	0.418195474
Observations	17

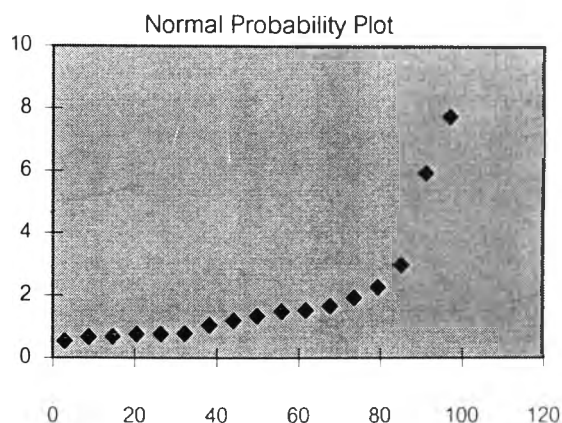
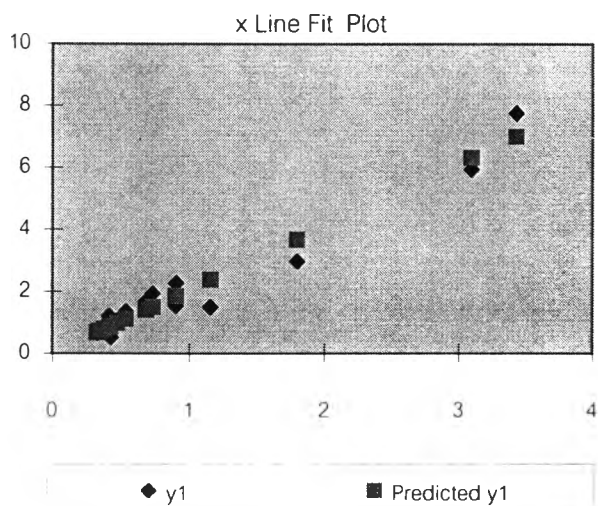
correlation

	y1	x
y1	1	
x	0.97732119	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	59.60051663	59.60051663	340.7935513	1.00368E-11
Residual	16	2.798199268	0.174887454		
Total	17	62.3987159			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	2.040479404	0.076219877	26.77096177	1.02561E-14	1.87890052	2.202058288



SOUTH 8 am & 4 pm

$$y_2 = 1.01478452934512x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.979377814
R Square	0.959180902
Adjusted R Square	0.936453629
Standard Error	0.236750331
Observations	45

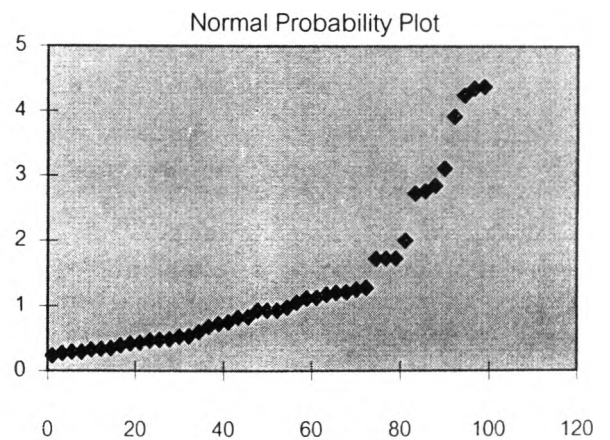
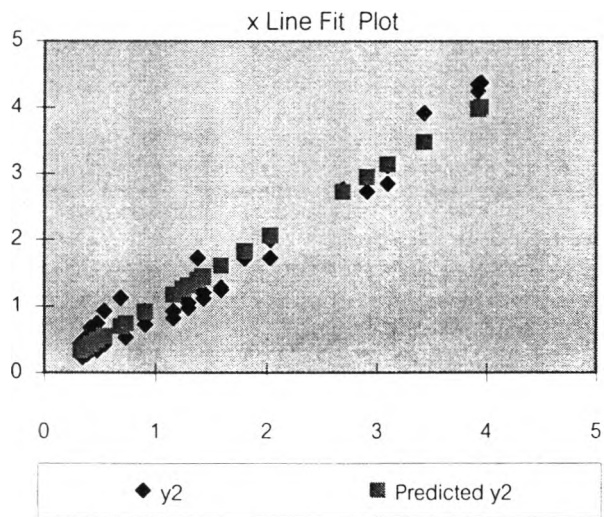
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.979958401	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	57.95234108	57.95234108	1033.926804	1.04399E-31
Residual	44	2.466231649	0.056050719		
Total	45	60.41857273			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.014784529	0.020645209	49.15351311	4.33128E-40	0.973176847	1.056392212



SOUTH 10 am & 2 pm

$$y3 = 1.29599446249801x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.989606328
R Square	0.979320684
Adjusted R Square	0.95551116
Standard Error	0.193743172
Observations	43

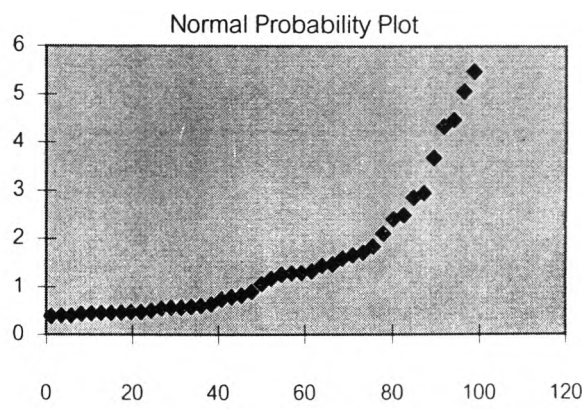
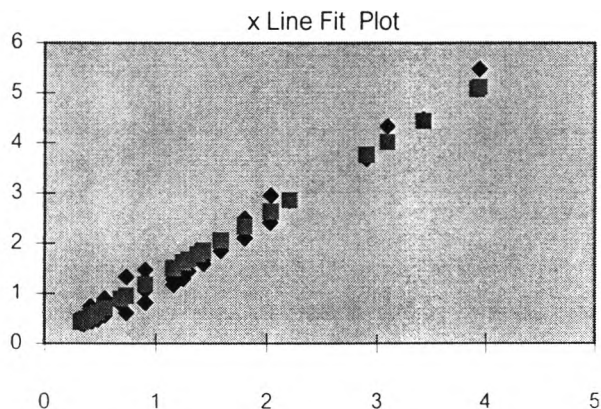
correlation

	y3	x
y3	1	
x	0.990148442	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	74.66049412	74.66049412	1989.014953	2.26703E-36
Residual	42	1.576529502	0.037536417		
Total	43	76.23702362			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.295994462	0.019128305	67.75270962	1.56988E-44	1.257391969	1.334596956



EAST 8 am & WEST 4 pm

$$y4 = 1.81402559539948x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.979140045
R Square	0.958715228
Adjusted R Square	0.934324984
Standard Error	0.428777953
Observations	42

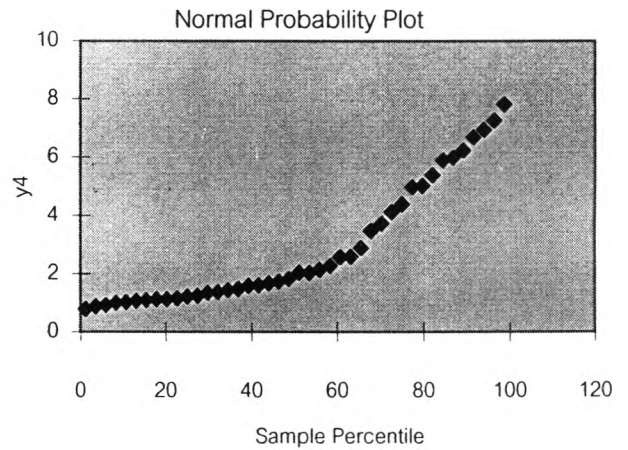
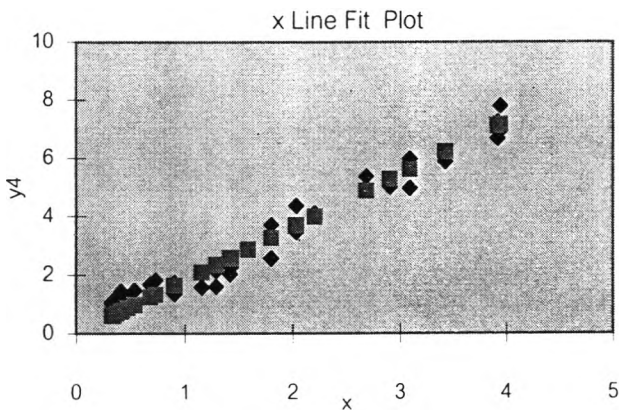
correlation

	y4	x
y4	1	
x	0.983245612	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	175.0445065	175.0445065	952.1022536	1.64729E-29
Residual	41	7.537871842	0.183850533		
Total	42	182.5823784			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.814025595	0.033956034	53.42277614	1.56368E-39	1.745449956	1.882601235



EAST 10 am & WEST 2 pm

$$y5 = 2.31255565426543x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.980705034
R Square	0.961782364
Adjusted R Square	0.936782364
Standard Error	0.533774927
Observations	41

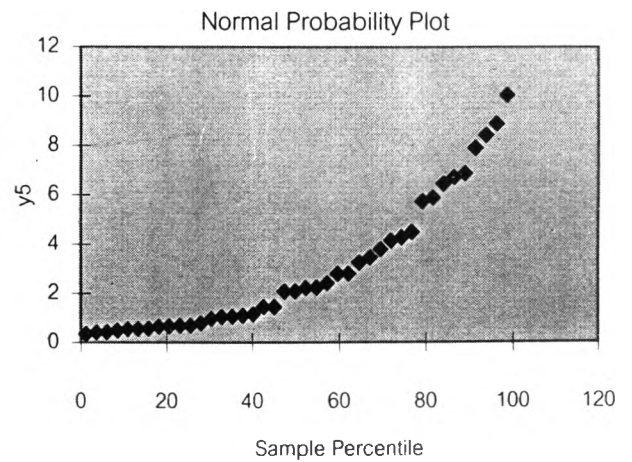
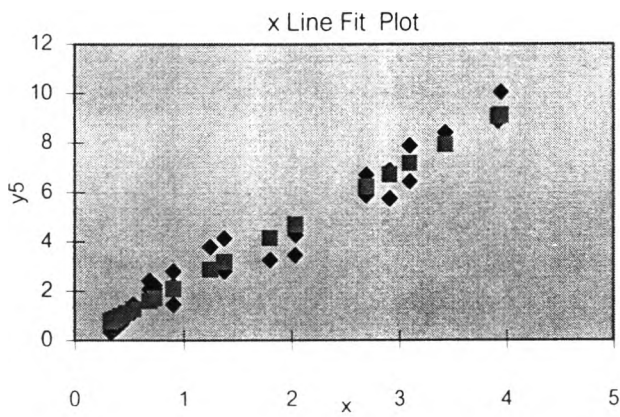
correlation

	y5	x
y5	1	
x	0.98090033	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	286.8067174	286.8067174	1006.637209	1.81676E-29
Residual	40	11.3966269	0.284915673		
Total	41	298.2033443			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	2.312555654	0.048380891	47.79894768	6.5388E-37	2.214774266	2.410337042



CLEAR SKY

$$y1 = 1.33050345371058x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.995671481
R Square	0.991361699
Adjusted R Square	0.990236839
Standard Error	0.089526369
Observations	890

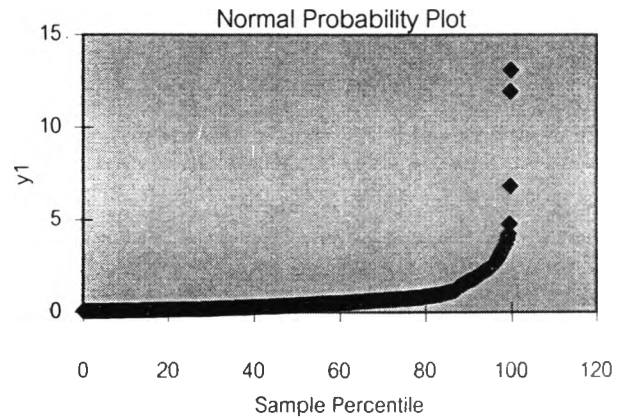
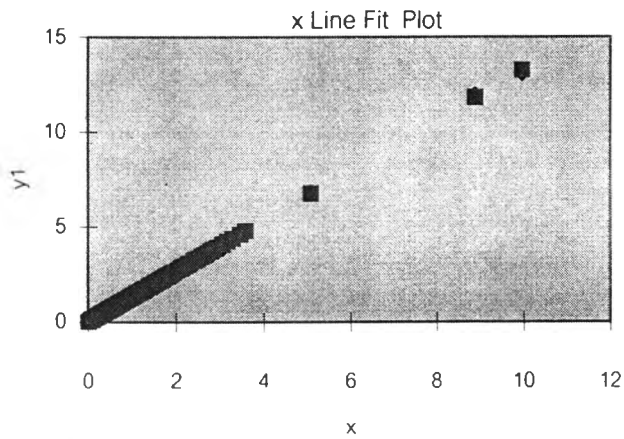
correlation

	y1	x
y1	1	
x	0.995676799	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	817.7254232	817.7254232	102024.7546	0
Residual	889	7.125308994	0.008014971		
Total	890	824.8507322			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.330503454	0.003393939	392.0233654	0	1.32384239	1.337164517



OVERCAST SKY

$$y_2 = 1.07184446085179x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.990464007
R Square	0.981018949
Adjusted R Square	0.977002884
Standard Error	0.0684695
Observations	250

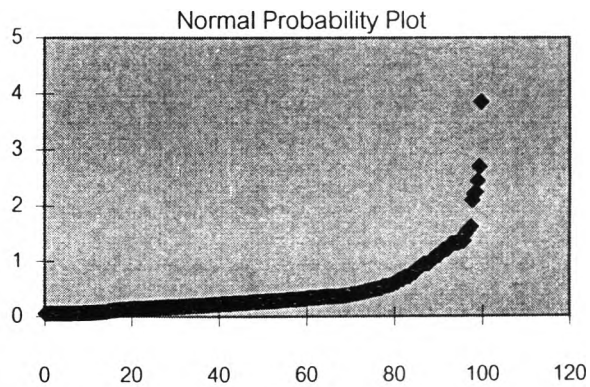
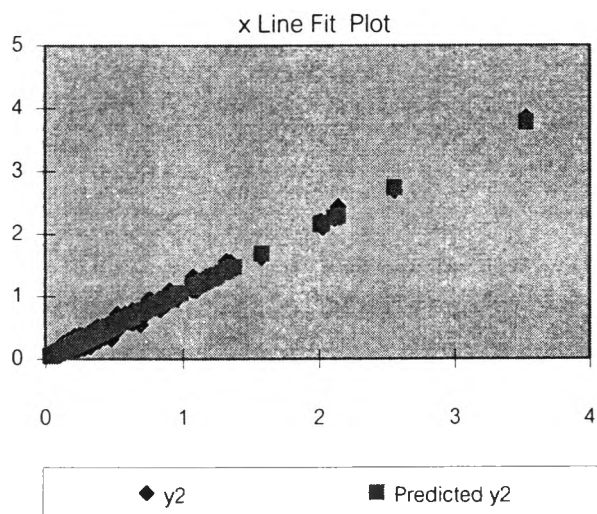
correlation

	y2	x
y2	1	
x	0.990490874	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	60.3324266	60.3324266	12869.34597	1.0174E-215
Residual	249	1.167330046	0.004688072		
Total	250	61.49975665			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.071844461	0.007030396	152.4586154	7.1045E-248	1.057997828	1.085691094



SKYDOME

$$y_3 = 1.2499276929972x$$

SUMMARY OUTPUT

Regression Statistics	
Multiple R	0.987768775
R Square	0.975687152
Adjusted R Square	0.973248128
Standard Error	0.104955513
Observations	411

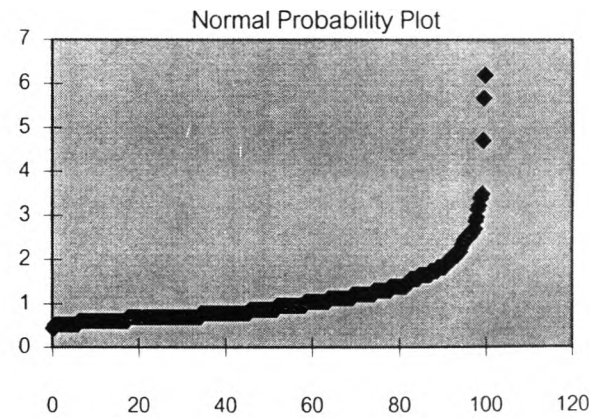
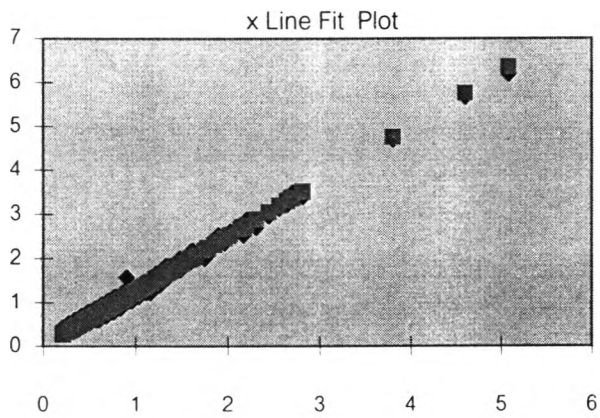
correlation

	y3	x
y3	1	
x	0.989218081	1

ANOVA

	df	SS	MS	F	Significance F
Regression	1	181.2462865	181.2462865	16453.51183	0
Residual	410	4.51642046	0.01101566		
Total	411	185.762707			

	Coefficients	Standard Error	t Stat	P-value	Lower 95%	Upper 95%
Intercept	0	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A	#N/A
x	1.249927693	0.005008667	249.5529791	0	1.240081815	1.259773571



ภาคผนวก ช.
แผนภูมิ และ ข้อมูลที่ทำการทดลอง

ทำการแปรผลข้อมูลจากการทดลองให้อยู่ในรูปแบบของกราฟเปรียบเทียบ โดยแบ่งการเปรียบเทียบเป็นกลุ่มๆ แต่ละกลุ่มจะมีการเปรียบเทียบในลักษณะเดียวกันแต่มีการเปลี่ยนตัวแปรให้ต่างออกไป เพื่อหาอิทธิพลที่ตัวแปรหนึ่งๆมีต่อตัวแปรตัวอื่น ตามกราฟข้อมูลที่จะแสดงพร้อมกับข้อมูลดิบต่อไปนี้*

* ที่มา : ค่าที่วัดได้จากการทดลองวัดภายใต้ห้องฟ้าจริง ไม่รวมอิทธิพลรังสีตรงจากดวงอาทิตย์

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง

TABLE1 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.9192	2.6879	1.7996	1.4192	1.159
B	3.9464	3.0959	2.2077	1.5853	1.2918
C	3.4293	2.9061	2.0306	1.428	0.9054
AVG.	3.7649	2.8966	2.0126	1.4775	1.1187

TABLE2 clear sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.0176	4.4679	2.931	2.2727	1.6847
B	7.0916	5.1808	3.5965	2.5747	2.0025
C	6.4958	5.0541	3.3113	2.1774	1.7697
AVG.	6.535	4.9009	3.2796	2.3416	1.819

TABLE3 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.4727	1.5561	1.1044	0.8386	0.7282
B	2.5542	1.8063	1.2951	0.9171	0.5193
C	2.0485	1.5679	1.0511	0.8607	0.5029
AVG.	2.6918	1.6434	1.1502	0.8721	0.5835

TABLE4 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.375	0.6875	0.4184	0.3806	0.3307
B	2.0356	0.9063	0.5415	0.4297	0.3552
C	1.246	0.7348	0.4776	0.3806	0.3429
AVG.	1.5522	0.7762	0.4792	0.397	0.3429

TABLE5 clear sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5242	0.6418	0.4653	0.4011	0.3863
B	1.867	0.8343	0.5936	0.4813	0.4346
C	1.4968	0.8664	0.5615	0.4332	0.4011
AVG.	1.6293	0.7808	0.5401	0.4385	0.4073

TABLE6 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7437	0.6152	0.4089	0.2843	0.3085
B	1.6009	0.7126	0.4311	0.338	0.331
C	1.0393	0.5421	0.3489	0.3092	0.2882
AVG.	1.4613	0.6233	0.3963	0.3105	0.3092

TABLE7 skydome-no sun
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.3151	2.0065	1.6576	1.1341	1.0469
B	4.1875	2.3555	1.5703	1.3086	1.1341
C	3.4024	2.0065	1.4831	1.2214	1.0469
AVG.	3.635	2.1228	1.5703	1.2214	1.076

TABLE8 skydome-no sun
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.9662	1.3958	0.9596	0.8724	0.7852
B	3.3151	1.5703	1.1341	0.8724	0.7852
C	2.9662	1.1341	0.9596	0.7852	0.7852
AVG.	3.0825	1.3668	1.0178	0.8433	0.7852

TABLE9 party couldy/ 8am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.6759	2.3627	1.5643	1.0443	0.8307
B	4.1949	2.805	1.8125	1.2083	0.9581
C	3.8057	2.5569	1.5967	1.0789	0.8613
AVG.	3.8922	2.5749	1.6578	1.1105	0.8834

TABLE10 party couldy/ 8am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3237	0.6098	0.3752	0.3002	0.2578
B	1.5372	0.6953	0.4395	0.3109	0.2686
C	1.281	0.6003	0.343	0.2466	0.2144
AVG.	1.3806	0.6351	0.3859	0.2859	0.2469

TABLE11 party couldy/ 8am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.2472	2.7628	1.7264	1.2161	0.9338
B	4.3772	2.8495	1.8676	1.2812	1.0532
C	3.9221	2.4486	1.6504	1.1184	0.9338
AVG.	4.1822	2.687	1.7481	1.2052	0.9736

TABLE12 party couldy/ 8am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7301	0.6529	0.4352	0.3257	0.2932
B	2.0021	0.729	0.4244	0.3475	0.2932
C	1.1777	0.5332	0.3373	0.2714	0.2389
AVG.	1.6366	0.6384	0.399	0.3149	0.2751

TABLE13 party couldy/ 8am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8763	1.2704	0.9695	0.8024	0.7578
B	1.8093	1.2732	1.0141	0.8358	0.7578
C	1.5524	1.1392	0.9047	0.7021	0.6254
AVG.	1.746	1.2276	0.9628	0.7801	0.7137

TABLE14 party couldy/ 8am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0541	0.577	0.4549	0.3772	0.3329
B	1.3536	0.6546	0.4327	0.3551	0.3336
C	0.932	0.5437	0.344	0.2663	0.2669
AVG.	1.1132	0.5918	0.4105	0.3329	0.3111

TABLE15 party couldy/ 8am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.253	5.3772	3.7251	2.5909	2.046
B	7.8059	5.9816	4.1143	2.8911	2.1461
C	6.2333	5.0156	3.4805	2.2795	1.7385
AVG.	7.0974	5.4581	3.7733	2.5872	1.9769

TABLE16 party couldy/ 8am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.1902	2.4629	1.8125	1.2481	1.0675
B	4.3796	2.864	1.9502	1.3788	1.0897
C	3.5215	2.1842	1.6605	1.1231	0.8785
AVG.	4.0305	2.5037	1.8077	1.25	1.0119

TABLE17 party couldy/ 12am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	9.5828	4.6326	2.9787	1.9817	1.4979
B	9.9649	5.9444	3.4411	1.4202	1.7309
C	7.7597	5.0476	3.0949	2.026	1.5389
AVG.	9.1025	5.2082	3.1715	1.8093	1.5892

TABLE18 party couldy/ 12am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.6685	1.6716	1.2009	0.7689	0.6768
B	5.5285	2.2734	1.3484	0.5337	0.7878
C	4.0722	1.9348	1.0587	0.7673	0.6879
AVG.	4.7564	1.9599	1.2027	0.69	0.7175

TABLE19 party couldy/ 12am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.4693	3.5833	2.2668	1.3394	1.116
B	6.1148	3.7677	2.4519	1.6821	1.2373
C	5.2549	3.3685	2.0969	1.4453	1.1012
AVG.	5.9463	3.5732	2.2719	1.4889	1.1515

TABLE20 party couldy/ 12am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6548	1.1831	0.4632	0.5907	0.4923
B	3.5076	1.6216	0.9141	0.6892	0.5565
C	4.9042	1.2979	0.7435	0.5292	0.4688
AVG.	3.6889	1.3675	0.7069	0.603	0.5059

TABLE21 party couldy/ 12am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.9118	3.2716	2.1692	1.4618	1.2158
B	6.8184	3.3228	2.375	1.5894	1.2221
C	6.1931	3.2784	2.0281	1.3661	1.2128
AVG.	6.6411	3.2909	2.1908	1.4724	1.2169

TABLE22 party couldy/ 12am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

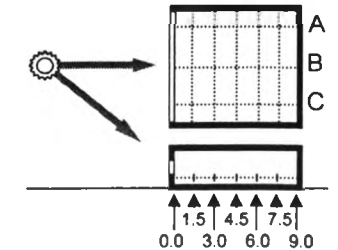
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.1171	1.1844	0.6585	0.4991	0.4717
B	3.349	1.211	0.8033	0.578	0.4979
C	2.9621	1.0723	0.6338	0.5123	0.4335
AVG.	3.1427	1.1559	0.6985	0.5298	0.4677

TABLE23 party couldy/ 4pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1047	1.9659	1.3274	1.0022	0.781
B	3.4283	2.1475	1.3752	0.9425	0.7432
C	2.7929	1.9089	1.2796	0.9067	0.7791
AVG.	2.7753	2.0074	1.3274	0.9505	0.7678

TABLE24 party couldy/ 4pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2256	0.6099	0.3236	0.3605	0.2643
B	1.3785	0.7893	0.3946	0.3716	0.3004
C	2.1884	0.4664	0.3596	0.2997	0.2884
AVG.	1.5975	0.6218	0.3593	0.3439	0.2844



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG) / ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แพคเกจ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE25 party couldy/ 4pm/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.3532	2.0801	1.2461	1.0448	0.8244
B	5.3764	3.1153	1.85	1.2557	0.9777
C	4.2892	2.7319	1.7287	1.2078	0.8339
AVG.	4.6729	2.6424	1.6083	1.1694	0.8787

TABLE26 party couldy/ 4pm/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1832	1.1307	0.6796	0.4792	0.3921
B	3.3777	1.5395	0.9323	0.6012	0.4879
C	2.6136	1.2612	0.7493	0.5315	0.4705
AVG.	2.7248	1.3105	0.7871	0.5373	0.4502

TABLE27 party couldy/ 4pm/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.6808	3.8279	2.573	2.0433	1.5885
B	6.9404	4.9697	3.128	2.0281	1.6139
C	5.8862	3.683	2.3712	1.6774	1.3597
AVG.	6.5025	4.1602	2.6907	1.9163	1.5207

TABLE28 party couldy/ 4pm/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.4814	1.6773	1.4413	1.1582	1.0269
B	5.3648	2.4708	1.4799	1.2225	1.0038
C	3.9151	1.8274	1.1325	0.9289	0.787
AVG.	4.5871	1.9918	1.3512	1.1032	0.9392

TABLE29 party couldy/ 4pm/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.9903	1.698	1.3115	0.9931	0.7908
B	3.0021	1.9411	1.4906	1.1773	0.9769
C	2.3101	1.6353	1.3146	1.0491	0.9092
AVG.	2.7675	1.7581	1.3722	1.0731	0.8923

TABLE30 party couldy/ 4pm/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1472	0.5392	0.3654	0.319	0.2963
B	1.4487	0.6654	0.4464	0.3418	0.4444
C	0.9198	0.5723	0.3892	0.3304	0.319
AVG.	1.1719	0.5923	0.4003	0.3304	0.3532

TABLE31 party couldy/ 8am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.337	1.6616	1.2221	0.9434	0.804
B	2.144	1.6616	1.3479	1.0291	0.9219
C	1.8079	1.4579	1.1578	0.8576	0.7397
AVG.	2.0963	1.5937	1.2426	0.9434	0.8219

TABLE32 party couldy/ 8am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8986	0.5456	0.3744	0.3209	0.8155
B	1.0056	0.5991	0.3958	0.2995	0.5825
C	0.6953	0.46	0.2674	0.2246	0.5825
AVG.	0.8665	0.5349	0.3459	0.2817	0.6602

TABLE33 party couldy/ 8am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.0678	3.8825	2.4662	1.6052	1.3103
B	7.2831	4.7206	3.9864	1.9347	1.5659
C	6.2986	4.5615	2.7263	1.7859	1.4168
AVG.	6.5498	4.3882	3.0596	1.7753	1.431

TABLE34 party couldy/ 8am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5761	1.5692	0.822	0.5444	0.4048
B	3.9498	1.8935	1.0141	0.6498	0.4794
C	3.021	1.7294	0.854	0.5433	0.4368
AVG.	3.5156	1.7307	0.8967	0.5792	0.4403

TABLE35 party couldy/ 8am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0007	1.5244	1.1726	0.8768	0.7801
B	2.2971	1.5635	1.236	0.993	0.8855
C	2.096	1.4156	1.0775	0.9085	0.7906
AVG.	2.1313	1.5011	1.162	0.9261	0.8188

TABLE36 party couldy/ 8am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5804	0.7394	0.4898	0.3839	0.3574
B	1.4882	0.7922	0.4885	0.4104	0.3716
C	1.3038	0.5678	0.3972	0.331	0.3318
AVG.	1.4574	0.6998	0.4585	0.3751	0.3536

TABLE37 party couldy/ 8am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.1892	3.3023	2.0942	1.4032	1.1563
B	5.8926	3.558	2.2217	1.4882	1.1775
C	4.5689	3.0466	1.9135	1.2518	1.0078
AVG.	5.5502	3.3023	2.0765	1.3811	1.1138

TABLE38 party couldy/ 8am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.2734	1.9277	0.5681	0.4199	0.3472
B	2.7658	1.1105	0.6509	0.4524	0.3892
C	1.9342	0.9534	0.4829	0.3998	0.3366
AVG.	2.3245	1.3305	0.5673	0.424	0.3577

TABLE39 party couldy/ 12am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.4133	1.7793	1.7912	1.2038	0.9858
B	3.4282	2.2978	1.8293	1.1824	1.0979
C	2.5713	2.578	1.6563	1.1913	0.9572
AVG.	3.1376	2.2183	1.759	1.1925	1.0137

TABLE40 party couldy/ 12am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9668	0.735	0.4434	0.3497	0.3123
B	2.1385	0.8544	0.4803	0.3497	0.3215
C	1.7246	0.7602	0.3701	0.2848	0.2572
AVG.	1.9433	0.7832	0.4313	0.3281	0.297

TABLE41 party couldy/ 12am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.3871	3.0215	2.0058	1.3472	0.9263
B	5.574	3.4595	2.3049	1.5531	1.0616
C	4.1995	3.2071	2.0547	1.3403	0.9537
AVG.	5.0535	3.2294	2.1218	1.4135	0.9805

TABLE42 party couldy/ 12am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7016	0.7888	0.4541	0.3475	0.2969
B	1.884	0.9191	0.2805	0.3817	0.3197
C	2.4024	0.7441	0.4082	0.3169	0.2866
AVG.	2.3293	0.8173	0.3809	0.3487	0.3017

TABLE43 party couldy/ 12am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.7807	2.5425	1.4173	1.1022	0.8083
B	5.1161	2.825	1.7337	1.153	0.9608
C	2.2326	2.365	1.4903	1.0081	0.8005
AVG.	4.0431	2.5775	1.5471	1.0877	0.8565

TABLE44 party couldy/ 12am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9472	0.8681	0.6317	0.4851	0.4238
B	2.6427	0.9688	0.6684	0.4836	0.4415
C	1.5426	0.6903	0.5103	0.3732	0.3512
AVG.	2.0442	0.8424	0.6035	0.4473	0.4055

TABLE45 party couldy/ 12am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.7347	3.3989	2.1189	1.4076	1.0808
B	5.9222	3.6613	2.6713	1.7414	1.2181
C	4.6521	3.3836	2.2537	1.4346	1.0827
AVG.	5.4363	3.4813	2.348	1.5279	1.1272

TABLE46 party couldy/ 12am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

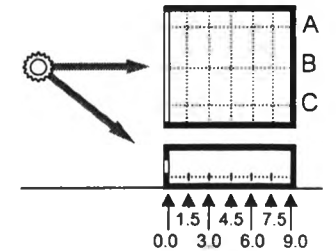
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1361	0.8105	0.5299	0.4269	0.3518
B	2.7479	1.0058	0.5831	0.4563	0.394
C	1.5139	0.426	0.4572	0.3845	0.3533
AVG.	2.1327	0.7474	0.5234	0.4225	0.3664

TABLE47 party couldy/ 4pm/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.1398	2.9791	1.8244	1.3495	1.0742
B	6.5181	3.1946	2.1577	1.3409	1.081
C	5.7123	2.5436	1.5034	1.0176	0.8728
AVG.	6.1234	2.9058	1.8285	1.236	1.0093

TABLE48 party couldy/ 4pm/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1005	0.8359	0.5583	0.4001	0.3478
B	2.4848	0.8467	0.5313	0.3901	0.3399
C	1.8581	0.6606	0.3635	0.2776	0.2674
AVG.	2.1478	0.781	0.4844	0.3559	0.3184



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE49 party couldy/ 4pm/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3698	1.4015	1.2487	0.8857	0.574
B	2.9817	1.7313	1.1151	1.0172	0.6237
C	2.2003	1.5939	1.3196	0.6708	0.558
AVG.	2.5172	1.5756	1.2278	0.8579	0.5852

TABLE50 party couldy/ 4pm/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1032	0.4638	0.3216	0.246	0.2065
B	1.3283	0.5467	0.333	0.2658	0.2295
C	0.9017	0.4405	0.2793	0.2209	0.21
AVG.	1.1111	0.4837	0.3113	0.2442	0.2153

TABLE51 party couldy/ 4pm/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.8554	2.9311	1.7851	1.2726	0.9368
B	6.3385	3.5075	2.2472	1.5411	1.0931
C	5.7403	3.4649	2.0828	1.2927	1.0081
AVG.	5.6447	3.3012	2.0383	1.3688	1.0126

TABLE52 party couldy/ 4pm/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5964	0.9153	0.532	0.3926	0.4057
B	3.3435	1.2084	0.6639	0.4448	0.4619
C	1.8613	0.8996	0.4736	0.3638	0.4117
AVG.	2.6004	1.0078	0.5565	0.4004	0.4264

TABLE53 party couldy/ 4pm/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9277	1.168	0.797	0.6707	0.5746
B	3.0482	1.3795	0.9741	0.7216	0.6213
C	1.7608	1.1407	0.8308	0.6179	0.5507
AVG.	2.2456	1.2294	0.8673	0.6701	0.5822

TABLE54 party couldy/ 4pm/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0471	0.543	0.3767	0.2898	0.2613
B	1.3451	0.6205	0.3581	0.2898	0.2511
C	0.9193	0.4266	0.2806	0.2221	0.2221
AVG.	1.1039	0.53	0.3385	0.2672	0.2449

TABLE55 party couldy/ 10am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.2777	2.7753	1.805	1.2103	0.8942
B	4.5917	3.3909	2.0554	1.3772	0.9912
C	3.9878	3.057	1.8989	1.1894	0.885
AVG.	4.2858	3.0744	1.9198	1.259	0.9235

TABLE56 party couldy/ 10am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1892	0.6813	0.4704	0.3537	0.3267
B	1.4375	0.8102	0.5096	0.393	0.3528
C	1.1761	0.6534	0.379	0.3267	0.3006
AVG.	1.2676	0.715	0.453	0.3578	0.3267

TABLE57 party couldy/ 10am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.6714	5.0834	2.496	1.6684	1.2904
B	6.0136	4.3385	2.8618	1.8509	1.4468
C	5.5277	3.6851	2.4175	1.5943	1.2643
AVG.	5.7376	4.369	2.5918	1.7045	1.3338

TABLE58 party couldy/ 10am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7203	0.7936	0.5691	0.4656	0.3999
B	1.9531	0.8245	0.5562	0.4398	0.388
C	1.2968	0.6081	0.4786	0.5044	0.4527
AVG.	1.6567	0.7421	0.5346	0.47	0.4136

TABLE59 party couldy/ 10am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.7865	3.1252	2.1786	1.5909	1.1641
B	3.9551	3.5699	2.574	1.6815	1.4099
C	3.216	2.6324	2.2506	1.4616	1.19
AVG.	3.6525	3.1092	2.3344	1.578	1.2546

TABLE60 party couldy/ 10am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0736	0.6467	0.4129	0.3225	0.3612
B	1.3969	0.7243	0.4774	0.3741	0.3612
C	1.0994	0.6209	0.3483	0.3096	0.2967
AVG.	1.19	0.664	0.4129	0.3354	0.3397

TABLE61 party couldy/ 10am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	8.8893	5.8915	3.2586	1.9942	1.4207
B	10.049	6.4519	3.8321	2.294	1.6423
C	8.4201	5.7481	3.4671	1.9682	1.4598
AVG.	9.1196	6.0305	3.5192	2.0855	1.5076

TABLE62 party couldy/ 10am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.1414	2.0772	1.0606	0.6985	0.5562
B	4.4898	2.2247	1.1641	0.789	0.5691
C	3.7963	2.0954	1.0477	0.6726	0.5432
AVG.	4.1425	2.1324	1.0908	0.72	0.5562

TABLE63 party couldy/ 10am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6715	2.1642	1.5514	1.0516	0.852
B	2.703	2.3942	1.6589	1.1557	0.9371
C	2.6296	2.0867	1.5546	0.9787	0.8017
AVG.	2.668	2.215	1.5883	1.062	0.8636

TABLE64 party couldy/ 10am/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1541	0.663	0.468	0.39	0.3259
B	1.2968	0.793	0.494	0.377	0.351
C	1.0374	0.572	0.416	0.286	0.26
AVG.	1.1628	0.676	0.4594	0.351	0.3123

TABLE65 party couldy/ 10am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.8336	4.8878	2.8472	1.8201	1.2741
B	8.8536	5.9045	3.3802	2.1061	1.4821
C	7.9565	5.2653	3.2195	1.8851	1.3651
AVG.	8.2145	5.3526	3.1489	1.9371	1.3738

TABLE66 party couldy/ 10am/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.6217	1.7664	0.9809	0.637	0.5096
B	4.1808	2.1984	1.223	0.7516	0.5988
C	3.3718	2.0332	1.0039	0.6497	0.5351
AVG.	3.7248	1.9993	1.0693	0.6794	0.5478

TABLE67 party couldy/ 10am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.059	2.2964	1.6972	1.2286	0.9475
B	3.3458	2.5353	1.8638	1.3744	1.0851
C	2.7743	2.2698	1.6763	1.179	0.9599
AVG.	3.0597	2.3672	1.7458	1.2607	0.9975

TABLE68 party couldy/ 10am/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9143	0.7781	0.5174	0.401	0.4279
B	1.8284	0.8299	0.5706	0.4527	0.4279
C	1.1701	0.676	0.389	0.3631	0.3372
AVG.	1.6376	0.7613	0.4923	0.4056	0.3977

TABLE69 party couldy/ 10am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.8839	4.832	3.305	2.1369	1.6193
B	8.3137	5.6145	3.5041	2.3493	1.8051
C	5.8778	4.6467	2.9919	1.898	1.5662
AVG.	7.0251	5.031	3.267	2.1281	1.6635

TABLE70 party couldy/ 10am/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

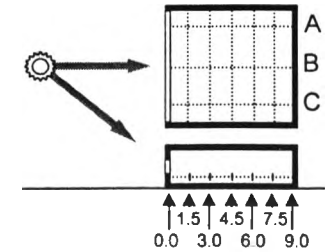
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8462	1.4165	0.6752	0.5163	0.4236
B	3.4112	1.5224	0.8208	0.5957	0.4633
C	2.3891	1.1782	0.7149	0.4501	0.3839
AVG.	2.8822	1.3724	0.7369	0.5207	0.4236

TABLE71 party couldy/ 2pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.6675	2.6242	1.2308	1.121	0.8837
B	5.1972	2.5616	1.3205	1.1338	0.824
C	3.4854	2.5772	1.0184	0.7183	0.8062
AVG.	4.45	2.5877	1.1899	0.9911	0.838

TABLE72 party couldy/ 2pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.447	0.7594	0.5453	0.3829	0.3327
B	2.606	0.9747	0.5672	0.4061	0.3365
C	1.8117	0.7508	0.4746	0.3373	0.3024
AVG.	2.2882	0.8283	0.5291	0.3754	0.3238



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลทแฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE73 party couldy/ 2pm/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.0706	2.9983	2.1127	1.4344	1.1771
B	5.4829	3.4936	2.3914	1.6342	1.2563
C	4.476	3.2007	2.0039	1.3604	1.0639
AVG.	5.0098	3.2309	2.1693	1.4764	1.1658

TABLE74 party couldy/ 2pm/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7281	1.3816	0.7451	0.5651	0.4581
B	2.9588	1.4724	0.9024	0.588	0.4763
C	2.1709	1.3336	0.644	0.4566	0.4031
AVG.	2.6192	1.3959	0.7638	0.5366	0.4458

TABLE75 party couldy/ 2pm/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	10.665	6.7148	2.6652	1.2284	0.9491
B	12.757	7.9037	2.7153	1.1614	0.8451
C	10.023	6.8817	2.71	1.2096	0.7409
AVG.	11.148	7.1667	2.6968	1.1998	0.845

TABLE76 party couldy/ 2pm/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8123	2.4234	1.1017	0.4878	0.3515
B	4.286	2.8017	1.4539	0.6951	0.4318
C	4.2477	2.2439	0.9765	0.6468	0.4151
AVG.	3.782	2.4897	1.1774	0.6099	0.3995

TABLE77 party couldy/ 2pm/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5298	2.4255	1.5048	0.8916	1.0211
B	4.1912	1.8174	1.3256	1.3323	1.1647
C	3.4562	1.5786	1.0168	1.3727	1.0618
AVG.	3.7257	1.9405	1.2824	1.1989	1.0825

TABLE78 party couldy/ 2pm/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4314	0.7739	0.4501	0.331	0.366
B	2.0468	1.0248	0.6289	0.3951	0.4426
C	1.6495	0.8719	0.4937	0.438	0.427
AVG.	1.7093	0.8902	0.5242	0.388	0.4119

TABLE79 party couldy/ 2pm/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.1091	2.2392	1.4611	1.0314	0.8847
B	4.8767	2.7983	1.7017	1.1074	0.9249
C	3.4898	2.1393	1.3745	0.9312	0.7905
AVG.	4.1585	2.3923	1.5124	1.0233	0.8667

TABLE80 party couldy/ 2pm/ NW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.4771	0.3475	0.3869	0.3796	0.3437
B	2.5287	1.0966	0.5678	0.4283	0.356
C	1.7207	0.7521	0.4182	0.3204	0.2966
AVG.	2.2422	0.7321	0.4576	0.3761	0.3321

TABLE81 party couldy/ 2pm/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.734	2.2944	1.063	0.7507	0.5536
B	5.4606	2.1018	1.4678	0.8038	0.626
C	4.4313	1.8229	1.1133	0.7084	0.5634
AVG.	4.8753	2.073	1.2147	0.7543	0.581

TABLE82 party couldy/ 2pm/ SW
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7787	0.6964	0.3796	0.2892	0.2239
B	2.0735	0.8305	0.4672	0.3471	0.2526
C	1.3785	0.6533	0.3983	0.3181	0.2638
AVG.	1.7436	0.7267	0.415	0.3181	0.2467

TABLE83 party couldy/ 2pm/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	8.0219	2.5425	1.6247	1.1174	0.8314
B	8.9779	3.2734	1.8348	1.2224	0.9132
C	7.4594	2.6724	1.4426	0.9644	0.7811
AVG.	8.1531	2.8295	1.634	1.1014	0.8419

TABLE84 party couldy/ 2pm/ NE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5862	1.4767	0.9885	0.6993	0.3483
B	3.7764	1.7606	1.0489	0.7947	0.5838
C	3.5864	1.829	0.9406	0.74	0.5616
AVG.	3.6497	1.6888	0.9927	0.7447	0.4979

TABLE85 party couldy/ 2pm/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.3946	2.5874	1.9967	1.4769	1.1028
B	4.8421	3.2817	2.0897	1.533	1.201
C	3.8155	2.9159	1.8124	1.2701	1.0412
AVG.	4.3507	2.9283	1.9663	1.4267	1.115

TABLE86 party couldy/ 2pm/ SE
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9594	0.6945	0.4455	0.3847	0.3777
B	2.1271	0.7617	0.5094	0.4323	0.3713
C	1.3507	0.6524	0.3945	0.3513	0.314
AVG.	1.8124	0.7029	0.4498	0.3894	0.3543

TABLE87 clear sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.0176	4.4679	2.931	2.2727	1.6847
B	7.0916	5.1808	3.5965	2.5747	2.0025
C	6.4958	5.0541	3.3113	2.1774	1.7697
AVG.	6.535	4.9009	3.2796	2.3416	1.819

TABLE88 clear sky/ 12am/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5242	0.6418	0.4653	0.4011	0.3863
B	1.867	0.8343	0.5936	0.4813	0.4346
C	1.4968	0.8664	0.5615	0.4332	0.4011
AVG.	1.6293	0.7808	0.5401	0.4385	0.4073

TABLE89 clear sky/ 12am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	12.368	7.1113	4.5083	3.0112	2.2967
B	13.1	8.1727	4.9166	3.6407	2.696
C	10.597	7.0366	4.6459	3.1199	2.4077
AVG.	12.022	7.4402	4.6903	3.2573	2.4668

TABLE90 clear sky/ 12am/ S
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6429	1.2095	1.0769	0.7124	0.609
B	3.1416	1.9716	1.0935	0.7762	0.6749
C	2.9588	1.5905	0.9444	0.6749	0.609
AVG.	2.9144	1.5905	1.0383	0.7212	0.631

TABLE91 clear sky/ 12am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.9625	4.7838	3.2843	2.0567	1.5773
B	9.2051	5.8805	3.9539	2.4871	1.9032
C	8.3077	5.6279	3.576	2.3363	1.7378
AVG.	8.4918	5.4307	3.6047	2.2934	1.7394

TABLE92 clear sky/ 12am/ W
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.2673	1.1336	0.6021	0.5245	0.5118
B	3.0137	1.3856	0.7265	0.588	0.5722
C	1.8836	1.2124	0.7581	0.5545	0.5245
AVG.	2.3882	1.2439	0.6956	0.5557	0.5361

TABLE93 clear sky/ 12am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.8817	5.0381	3.2479	2.1706	1.6953
B	9.1354	6.1506	4.0528	2.5983	1.9963
C	7.844	5.4513	3.6713	2.4557	1.8854
AVG.	7.9537	5.5467	3.6573	2.4082	1.859

TABLE94 clear sky/ 12am/ E
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

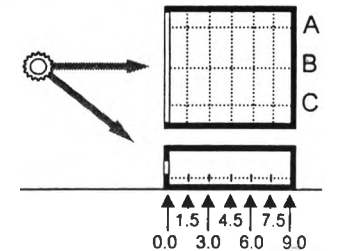
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5004	0.7265	0.5511	0.458	0.4422
B	2.4639	1.2124	0.7085	0.5826	0.5353
C	1.7847	1.0392	0.7107	0.5528	0.5038
AVG.	1.9164	0.9927	0.6568	0.5311	0.4938

TABLE95 clear sky/ 4pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.4661	2.5019	2.1194	1.2236	1.0533
B	4.3326	2.9153	2.1321	1.5513	1.2508
C	5.479	2.7412	1.8057	1.3386	1.0753
AVG.	4.4259	2.7195	2.0191	1.3712	1.1265

TABLE96 clear sky/ 4pm/ N
9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7266	0.7747	0.4628	0.4849	0.4206
B	2.1693	1.0182	0.5951	0.5069	0.4648
C	1.9922	0.9518	0.551	0.4628	0.4206
AVG.	1.9627	0.9149	0.5363	0.4849	0.4353



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ ระนาบทำงานภายในห้องจำลอง (ต่อ)

TABLE97 clear sky/ 4pm/ S

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.5638	3.2632	2.3397	1.6761	1.3437
B	7.7687	4.5129	2.9759	2.0645	1.6083
C	7.3772	4.3539	2.6777	1.8119	1.4455
AVG.	6.9032	4.0433	2.6644	1.8508	1.4658

TABLE98 clear sky/ 4pm/ S

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.2822	1.1064	0.6867	0.6011	0.6035
B	3.4198	1.6093	0.7041	0.7213	0.6437
C	3.1057	1.3277	0.7814	0.5811	0.5009
AVG.	2.9359	1.3478	0.7241	0.6345	0.5827

TABLE99 clear sky/ 4pm/ W

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	11.931	6.8208	5.1108	3.4487	3.2202
B	11.849	9.0463	5.0482	4.2382	3.6149
C	11.958	7.5421	4.5498	3.9058	3.1579
AVG.	11.913	7.8031	4.9029	3.8642	3.331

TABLE100 clear sky/ 4pm/ W

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.4044	3.4207	2.2895	1.8236	1.24
B	7.0637	3.194	3.0089	2.1154	1.4771
C	4.6953	3.9977	2.553	1.5683	1.2947
AVG.	5.3878	3.5375	2.6171	1.8357	1.3373

TABLE101 clear sky/ 4pm/ E

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.3706	2.1182	1.513	1.2797	1.1735
B	4.019	2.446	1.7148	1.5055	1.3982
C	3.4558	2.1687	1.5382	1.3048	1.2797
AVG.	3.6151	2.2443	1.5887	1.3633	1.2838

TABLE102 clear sky/ 4pm/ E

9*9*3/ rR c-70 w-50 f-30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.993	1.1868	0.544	0.4945	0.5192
B	1.9533	1.2363	0.717	0.5687	0.6429
C	1.9192	1.1126	0.6429	0.5934	0.6181
AVG.	1.9552	1.1786	0.6346	0.5522	0.5934

TABLE103 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.7242	3.6974	2.953	2.2528	1.9399
B	5.231	4.0264	3.2484	2.4638	2.2735
C	4.8941	3.7759	3.0106	2.1949	2.136
AVG.	4.9498	3.8332	3.0707	2.3038	2.1165

TABLE104 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 70/ rG 50/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5778	2.9572	2.5843	2.1821	1.7731
B	4.3308	3.2088	2.8379	2.2994	1.9802
C	3.672	3.1884	2.7408	2.2218	1.9178
AVG.	3.8602	3.1182	2.721	2.2344	1.8904

TABLE105 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 70/ rG 30/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5922	1.9444	1.5455	1.3556	1.3089
B	3.3398	2.1801	1.74	1.5369	1.4176
C	2.8523	2.0032	1.6509	1.4938	1.3623
AVG.	2.9281	2.0426	1.6455	1.4621	1.3629

TABLE106 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 70/ rG 10/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5055	1.6018	1.3349	1.0891	0.9806
B	2.655	1.7988	1.3822	1.2328	1.1112
C	2.5099	1.6416	1.3195	1.2086	1.0458
AVG.	2.5568	1.6807	1.3455	1.1768	1.0459

TABLE107 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.4106	1.5954	1.2872	0.9086	0.8944
B	2.6427	1.7504	1.4195	1.0091	0.9817
C	2.4422	1.6281	1.3166	0.9444	0.8949
AVG.	2.4985	1.658	1.3411	0.954	0.9237

TABLE108 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.4419	1.4463	0.9122	0.6719	0.5286
B	2.7271	1.6041	1.0676	0.713	0.5872
C	2.2725	1.3391	0.9017	0.6339	0.4999
AVG.	2.4805	1.4632	0.9605	0.6729	0.5386

TABLE109 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 50/ rG 50/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1502	1.1823	0.7592	0.5344	0.4226
B	2.156	1.2925	0.8752	0.6048	0.4584
C	1.7329	1.1115	0.7129	0.4711	0.395
AVG.	2.0131	1.1954	0.7824	0.5368	0.4253

TABLE110 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 50/ rG 30/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4045	0.7959	0.4809	0.3291	0.2924
B	2.1768	0.7776	0.4978	0.3544	0.318
C	1.5221	0.7364	0.4296	0.3032	0.2771
AVG.	1.7011	0.77	0.4695	0.3289	0.2958

TABLE111 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 50/ rG 10/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7168	0.7382	0.4665	0.2978	0.2874
B	1.6375	0.747	0.4805	0.3108	0.2756
C	1.4884	0.5986	0.3653	0.2877	0.1736
AVG.	1.6142	0.6946	0.4374	0.2988	0.2455

TABLE112 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4453	0.6431	0.3951	0.2298	0.1966
B	1.6704	0.7086	0.4361	0.2655	0.2317
C	1.6378	0.7219	0.4421	0.3024	0.207
AVG.	1.5845	0.6912	0.4244	0.2659	0.2118

TABLE113 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6194	0.8146	0.4591	0.2862	0.2147
B	2.2368	1.0202	0.5723	0.3314	0.2405
C	1.9885	0.8551	0.4981	0.2391	0.2196
AVG.	1.9482	0.8966	0.5099	0.2856	0.2249

TABLE114 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 30/ rG 50/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6903	0.7699	0.4539	0.2788	0.2246
B	1.844	0.8746	0.5167	0.3218	0.2423
C	1.6074	0.7761	0.3691	0.2344	0.1904
AVG.	1.7139	0.8069	0.4466	0.2784	0.2191

TABLE115 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 30/ rG 30/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5418	0.5549	0.2558	0.1675	0.1557
B	1.701	0.6979	0.3432	0.1907	0.1675
C	1.3435	0.4918	0.3086	0.1346	0.1231
AVG.	1.5288	0.5815	0.3025	0.1643	0.1488

TABLE116 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 30/ rG 10/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2406	0.6304	0.2664	0.1565	0.1284
B	1.5728	0.6567	0.3026	0.1749	0.101
C	1.288	0.4386	0.1831	0.1104	0.101
AVG.	1.3671	0.5752	0.2507	0.1472	0.1102

TABLE117 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0407	0.4257	0.237	0.1234	0.0951
B	1.5876	0.6158	0.2977	0.1435	0.0955
C	1.2434	0.4857	0.2531	0.0973	0.0876
AVG.	1.2906	0.5091	0.2626	0.1214	0.0927

TABLE118 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5177	0.3908	0.2025	0.1323	0.0794
B	1.0591	0.3866	0.2064	0.1075	0.0891
C	1.1803	0.3766	0.2025	0.1323	0.0796
AVG.	1.2523	0.3847	0.2038	0.124	0.0827

TABLE119 party cloudy/ 12am/ N

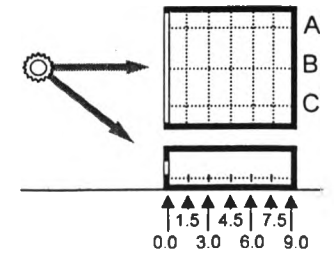
9*9*3/ rR 10/ rG 50/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2029	0.3475	0.1996	0.128	0.0811
B	1.3731	0.4451	0.2233	0.1202	0.0811
C	1.1321	0.3179	0.199	0.0891	0.081
AVG.	1.236	0.3702	0.2073	0.1124	0.0811

TABLE120 party cloudy/ 12am/ N

9*9*3/ rR 10/ rG 30/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2517	0.3938	0.1569	0.1072	0.0592
B	1.2497	0.4266	0.19	0.1245	0.0675
C	1.1696	0.2737	0.0989	0.0748	0.0505
AVG.	1.2237	0.3647	0.1486	0.1022	0.0591



ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลทแฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE121 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR 10/ rG 10/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0431	0.3049	0.1447	0.0723	0.0563
B	1.2858	0.4413	0.1845	0.0966	0.0645
C	1.1974	0.2648	0.1043	0.0483	0.0484
AVG.	1.1755	0.337	0.1445	0.0724	0.0564

TABLE122 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	0.8299	0.2564	0.1223	0.0652	0.0408
	1.58	0.3799	0.1649	0.0822	0.0411
	1.0391	0.3159	0.1416	0.05	0.0417
	1.1497	0.3174	0.1429	0.0658	0.0412

TABLE123 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR 0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.3166	0.3578	0.1976	0.1379	0.0929
	0.9264	0.3543	0.201	0.1168	0.1012
	1.0296	0.3458	0.1976	0.1379	0.0931
	1.0909	0.3526	0.1987	0.1309	0.0957

TABLE124 party couldy/ 12am/ N
9*9*3/ rR 0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	0.7315	0.2435	0.1294	0.0808	0.06
	1.3697	0.3486	0.1657	0.0953	0.0603
	0.9095	0.2941	0.1458	0.0679	0.0608
	1.0035	0.2954	0.1469	0.0813	0.0604

TABLE125 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	4.7492	3.6348	3.3323	3.4147	3.4273
	4.3653	3.8519	3.5583	3.5866	3.6583
	4.6043	3.855	3.6235	3.5775	3.5813
	4.5729	3.7806	3.5047	3.5263	3.5557

TABLE126 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8919	1.407	1.2899	1.2389	1.2103
B	3.0196	1.7028	1.3793	1.3249	1.2994
C	2.6983	1.6434	1.4177	1.3122	1.2867
AVG.	2.5366	1.5844	1.3623	1.292	1.2655

TABLE127 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	2.354	1.1004	0.9029	0.8335	0.8589
	3.0923	1.1561	0.9446	0.9029	0.9282
	2.1311	1.0696	0.9029	0.8866	0.9004
	2.5258	1.1087	0.9168	0.8743	0.8958

TABLE128 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.4889	0.5231	0.3506	0.2967	0.2847
	1.9852	0.659	0.39	0.3101	0.3245
	1.559	0.4707	0.39	0.311	0.311
	1.6777	0.5509	0.3769	0.3059	0.3067

TABLE129 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	2.0592	0.5004	0.2574	0.268	0.2305
	2.5904	0.7021	0.3582	0.2897	0.2425
	1.5949	0.5361	0.2805	0.233	0.2214
	2.0815	0.5795	0.2987	0.2636	0.2315

TABLE130 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.6256	0.6432	0.208	0.1295	0.1136
	2.1144	0.5894	0.2129	0.1603	0.1232
	1.36	0.2916	0.1422	0.1109	0.102
	1.7	0.5081	0.187	0.1336	0.1129

TABLE131 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5018	0.2067	0.1511	0.1237	0.0964
B	1.6533	0.6046	0.2198	0.1649	0.1237
C	1.5707	0.372	0.1516	0.124	0.1099
AVG.	1.5753	0.3944	0.1742	0.1375	0.11

TABLE132 party couldy/ 12am/ N
9*9*6/ rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.2092	0.3573	0.1374	0.1102	0.0824
	1.6763	0.4672	0.2061	0.1378	0.1102
	1.3328	0.316	0.1516	0.0964	0.0827
	1.4061	0.3802	0.165	0.1148	0.0918

TABLE133 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	3.3682	2.6865	2.5959	2.6143	2.5656
	3.8753	2.8129	2.5716	2.6264	2.6994
	4.3461	2.9164	2.6139	2.6201	2.6507
	3.8632	2.8053	2.5938	2.6203	2.6386

TABLE134 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	2.1783	1.154	0.9971	0.9727	0.9727
	2.5352	1.3717	1.097	1.0579	1.0335
	2.3002	1.4417	1.0996	1.0457	1.0335
	2.3379	1.3225	1.0645	1.0254	1.0133

TABLE135 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	2.3011	0.9491	0.65	0.637	0.6517
	2.5872	0.9491	0.611	0.6256	0.6517
	2.3011	0.8711	0.598	0.5996	0.6387
	2.3965	0.9231	0.6197	0.6208	0.6474

TABLE136 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5943	0.4966	0.286	0.2346	0.2477
B	2.1094	0.5344	0.2737	0.2868	0.2477
C	1.4186	0.5605	0.2998	0.2607	0.247
AVG.	1.7074	0.5305	0.2865	0.2607	0.2474

TABLE137 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.6901	0.5618	0.2941	0.2793	0.2669
	2.183	0.7444	0.3922	0.2933	0.2801
	1.7464	0.5758	0.3081	0.2514	0.2654
	1.8731	0.6273	0.3315	0.2747	0.2708

TABLE138 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.5674	0.4647	0.1503	0.1503	0.1233
	1.7807	0.5603	0.2317	0.164	0.137
	1.6855	0.492	0.205	0.1367	0.123
	1.6779	0.5057	0.1957	0.1503	0.1278

TABLE139 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.6669	0.3195	0.1524	0.097	0.1105
	2.0003	0.4571	0.221	0.152	0.1105
	1.2606	0.3325	0.1247	0.1108	0.1108
	1.6426	0.3697	0.166	0.1199	0.1106

TABLE140 party couldy/ 12am/ N
9*9*9/ rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.4742	0.3307	0.1516	0.0962	0.0827
	2.0391	0.5373	0.1791	0.1374	0.0962
	1.3778	0.3444	0.1378	0.0964	0.0827
	1.6304	0.4041	0.1561	0.11	0.0872

TABLE141 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.9457	2.0088	1.7831	1.8074	1.8449
B	3.5976	2.1349	1.7789	1.7996	1.8892
C	3.3642	2.1713	1.8802	1.7673	1.8405
AVG.	3.3025	2.105	1.8141	1.7914	1.8582

TABLE142 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 70/ rG 0/ pG 50

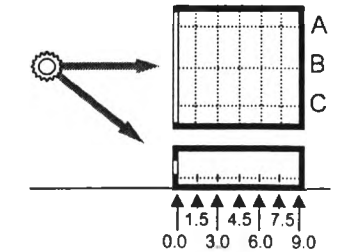
	1.5	3	4.5	6	7.5
	2.2725	0.9308	0.7384	0.7015	0.7471
	2.3458	1.041	0.8103	0.7366	0.7593
	2.2237	1.139	0.7383	0.7243	0.7471
	2.2807	1.0369	0.7623	0.7208	0.7512

TABLE143 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.903	0.743	0.5386	0.5004	0.5282
	2.5612	0.7318	0.5254	0.4885	0.54
	1.8851	0.7187	0.4979	0.4753	0.515
	2.1164	0.7312	0.5206	0.4881	0.5277

TABLE144 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
	1.4602	0.4634	0.2061	0.2067	0.2072
	2.0766	0.5193	0.2336	0.1378	0.2349
	1.5425	0.4783	0.2473	0.2072	0.221
	1.6931	0.487	0.229	0.1839	0.221



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวนภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE145 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7699	0.6122	0.2402	0.2535	0.2408
B	2.1026	0.7452	0.3603	0.2408	0.2542
C	1.4372	0.5471	0.2802	0.2408	0.2408
AVG.	1.7699	0.6348	0.2935	0.245	0.2453

TABLE146 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.437	0.445	0.1214	0.1348	0.121
B	1.7488	0.5543	0.1753	0.1618	0.1345
C	1.3656	0.4585	0.1753	0.1214	0.1076
AVG.	1.5171	0.4859	0.1573	0.1393	0.121

TABLE147 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8801	0.1965	0.1303	0.1043	0.091
B	1.9441	0.4443	0.1825	0.13	0.117
C	1.3476	0.3006	0.1303	0.104	0.091
AVG.	1.3906	0.3138	0.1477	0.1128	0.0997

TABLE148 party couldy/ 12am/ N
9*9*18/ rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3746	0.2334	0.0908	0.0908	0.0648
B	1.2871	0.4409	0.1945	0.1167	0.0908
C	1.3651	0.2983	0.1167	0.0908	0.0778
AVG.	1.3422	0.3242	0.134	0.0994	0.0778

TABLE149 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.4032	4.1875	3.4393	2.6802	2.2927
B	5.7206	4.4997	3.7809	2.827	2.9147
C	5.3094	4.156	3.3971	2.6898	2.4459
AVG.	5.4777	4.2811	3.5391	2.7323	2.5511

TABLE150 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6108	1.8652	1.5409	1.3026	1.0886
B	3.031	2.2143	1.8378	1.5039	1.4225
C	2.8388	1.98	1.6542	1.2603	1.2111
AVG.	2.8269	2.0198	1.6776	1.3556	1.2407

TABLE151 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3873	1.3995	0.9961	0.6915	0.5516
B	2.5067	1.6109	1.1113	0.8561	0.6833
C	2.1627	1.3495	0.9309	0.6941	0.5389
AVG.	2.3523	1.4533	1.0128	0.7472	0.5913

TABLE152 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4282	0.6178	0.4092	0.2568	0.2163
B	1.6128	0.7944	0.5296	0.2808	0.2893
C	1.369	0.6632	0.4192	0.266	0.2173
AVG.	1.47	0.6918	0.4527	0.2679	0.241

TABLE153 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8305	0.875	0.4849	0.243	0.2007
B	2.1473	1.063	0.6179	0.3416	0.2557
C	1.9096	0.8307	0.4747	0.2799	0.2363
AVG.	1.9625	0.9229	0.5258	0.2882	0.2309

TABLE154 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2375	0.5476	0.2738	0.1205	0.0988
B	1.5669	0.642	0.3373	0.185	0.1199
C	1.2703	0.4757	0.2589	0.1297	0.1083
AVG.	1.3583	0.5551	0.29	0.1451	0.109

TABLE155 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.9032	0.2983	0.174	0.1077	0.0663
B	1.5392	0.4858	0.2297	0.1259	0.0835
C	1.1093	0.3772	0.1934	0.0842	0.0762
AVG.	1.1839	0.3871	0.199	0.106	0.0753

TABLE156 party couldy/ 12am/ N
18*9*3 rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3712	0.3084	0.1371	0.077	0.0427
B	1.0356	0.3446	0.1475	0.0573	0.0491
C	1.1042	0.3353	0.1475	0.0492	0.0492
AVG.	1.1703	0.3294	0.144	0.0611	0.047

TABLE157 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	5.2874	4.0784	3.3354	2.798	2.4268
B	5.3901	4.3321	3.5999	2.741	3.4691
C	5.1078	4.0252	3.2757	2.7482	2.4706
AVG.	5.2618	4.1452	3.4036	2.7624	2.7888

TABLE158 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7616	1.8474	1.5203	1.1636	1.088
B	2.9244	2.1238	1.787	1.4288	1.3516
C	2.6606	1.817	1.5481	1.3535	1.1866
AVG.	2.7822	1.9294	1.6185	1.3153	1.2087

TABLE159 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.47	1.4226	0.9792	0.7257	0.5595
B	2.8201	1.5798	0.995	0.7169	0.5858
C	2.5443	1.4753	0.9188	0.6526	0.5556
AVG.	2.6115	1.4926	0.9643	0.6984	0.567

TABLE160 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2362	0.6402	0.4134	0.3307	0.2523
B	1.4043	0.7021	0.4776	0.3126	0.2865
C	1.3726	0.6481	0.3948	0.2983	0.2549
AVG.	1.3377	0.6635	0.4286	0.3139	0.2646

TABLE161 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0596	0.8376	0.4803	0.2234	0.1899
B	2.0728	0.9361	0.5126	0.2569	0.2904
C	2.097	0.8525	0.3986	0.2219	0.1664
AVG.	2.0765	0.8754	0.4638	0.2341	0.2156

TABLE162 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3061	0.428	0.2415	0.1646	0.1098
B	1.444	0.5842	0.3197	0.1768	0.1107
C	1.2147	0.3678	0.2117	0.1337	0.1003
AVG.	1.3216	0.46	0.2576	0.1584	0.1069

TABLE163 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.9905	0.2883	0.1614	0.0681	0.0598
B	0.9135	0.2993	0.1793	0.1026	0.0774
C	1.0759	0.3004	0.159	0.0973	0.0796
AVG.	0.9933	0.296	0.1666	0.0893	0.0723

TABLE164 party couldy/ 12am/ N
27*9*3 rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8649	0.2535	0.1181	0.0591	0.0505
B	0.8743	0.2352	0.1218	0.0608	0.0519
C	0.9908	0.2787	0.1169	0.0628	0.0449
AVG.	0.91	0.2558	0.1189	0.0609	0.0491

TABLE165 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3908	0.4086	0.3244	0.3799	0.5218
B	0.3182	0.2888	0.2962	0.3225	0.4388
C	0.3553	0.2951	0.2663	0.3304	0.4435
AVG.	0.3548	0.3308	0.2956	0.3443	0.468

TABLE166 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

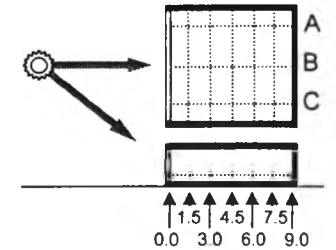
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.195	0.1903	0.1532	0.1523	0.1714
B	0.1824	0.1486	0.1244	0.12	0.1449
C	0.2035	0.177	0.1426	0.1342	0.1461
AVG.	0.1936	0.172	0.1401	0.1355	0.1541

TABLE166 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2067	1.0845	0.9781	0.7865	0.7975
B	1.1558	1.0652	0.9769	0.794	0.8078
C	0.9911	1.0877	0.9631	0.7865	0.7681
AVG.	1.1179	1.0792	0.9727	0.789	0.7911

TABLE167 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4114	0.3032	0.1973	0.1636	0.1312
B	0.4602	0.3117	0.2147	0.1625	0.1409
C	0.429	0.2736	0.2245	0.1607	0.1349
AVG.	0.4335	0.2962	0.2121	0.1623	0.1357



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE168 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	4.6259	2.9197	2.1419	1.7426	1.4624	1.2347	1.0117	0.8808	0.7499	0.6665	0.692
B	4.4937	3.3042	2.6256	2.004	1.61	1.2796	1.0712	0.9165	0.7975	0.7142	0.68
C	3.8209	3.136	2.4449	1.9778	1.5777	1.2317	1.0618	0.8808	0.7737	0.692	0.68
AVG.	4.3135	3.12	2.4041	1.9082	1.5501	1.2487	1.0483	0.8927	0.7737	0.6909	0.684

TABLE170 party ccudy/ 12am/ N 9*18*3 rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	2.736	1.3944	0.8257	0.5728	0.4155	0.2983	0.2455	0.2033	0.1719	0.1611	0.1661
B	2.6826	1.4156	0.9951	0.6577	0.4358	0.3302	0.2562	0.2037	0.1826	0.1719	0.1842
C	1.9226	1.2043	0.9191	0.6484	0.4571	0.3416	0.2455	0.2037	0.1826	0.1723	0.1723
AVG.	2.4471	1.3381	0.9133	0.6263	0.4361	0.3234	0.2491	0.2035	0.179	0.1684	0.1742

TABLE172 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	1.9315	0.8027	0.4786	0.339	0.2358	0.1769	0.1465	0.1319	0.1169	0.1023	0.116
B	1.9732	1.0115	0.4668	0.3537	0.2506	0.191	0.1617	0.1319	0.1169	0.1023	0.116
C	1.8042	0.6873	0.429	0.3242	0.2358	0.1905	0.1465	0.1319	0.1169	0.1023	0.116
AVG.	1.903	0.8338	0.4581	0.339	0.2407	0.1861	0.1516	0.1319	0.1169	0.1023	0.116

TABLE174 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	1.3631	0.4099	0.231	0.1612	0.1067	0.0936	0.0805	0.0805	0.0811	0.0676	0.066
B	1.504	0.5301	0.2517	0.1632	0.1195	0.0936	0.0803	0.0805	0.0809	0.0676	0.0798
C	1.4563	0.7033	0.2023	0.1271	0.1048	0.0936	0.0803	0.0807	0.0807	0.0674	0.0669
AVG.	1.4411	0.5478	0.2284	0.1505	0.1103	0.0936	0.0803	0.0806	0.0809	0.0675	0.0709

TABLE176 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5	18	19.5	21	22.5	24	25.5
A	4.2075	3.1772	2.4175	1.8473	1.4027	1.1139	0.9059	0.7549	0.5884	0.5344	0.4565	0.4032	0.3429	0.3069	0.2837	0.2714	0.2858
B	4.5766	3.5306	2.5286	1.9652	1.4837	1.1848	0.9814	0.8072	0.6668	0.5592	0.4688	0.4154	0.3674	0.3315	0.3077	0.2968	0.3099
C	3.6388	3.1772	2.5022	1.9079	1.4913	1.1662	0.9736	0.782	0.6559	0.5318	0.4565	0.4032	0.3552	0.32	0.3077	0.2844	0.2851
AVG.	4.141	3.295	2.4828	1.9068	1.4592	1.155	0.9536	0.7814	0.637	0.5418	0.4606	0.4073	0.3552	0.3195	0.2997	0.2842	0.2936

TABLE177 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5	18	19.5	21	22.5	24	25.5
A	1.6321	1.2206	0.9515	0.7633	0.6595	0.5496	0.4933	0.5344	0.3544	0.2855	0.2676	0.2268	0.2107	0.197	0.1686	0.1544	0.1775
B	2.1405	1.335	1.0845	0.8996	0.74	0.5771	0.4947	0.41	0.3544	0.4255	0.2817	0.2395	0.2239	0.1965	0.195	0.1793	0.1779
C	1.9962	1.2574	1.0439	0.8883	0.74	0.5771	0.4947	0.41	0.3544	0.2975	0.2697	0.2256	0.2118	0.196	0.1825	0.166	0.1784
AVG.	1.9229	1.271	1.0266	0.8504	0.7132	0.5679	0.4942	0.4515	0.3544	0.3362	0.273	0.2307	0.2155	0.1965	0.182	0.1666	0.1779

TABLE169 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	2.3763	1.3122	1.0424	0.8386	0.6534	0.5503	0.4848	0.4312	0.3861	0.3448	0.3084
B	2.3831	1.4396	1.0911	0.8537	0.756	0.5896	0.4979	0.4432	0.3999	0.3549	0.3463
C	1.838	1.2899	1.0371	0.8688	0.702	0.5896	0.511	0.4279	0.388	0.354	0.3355
AVG.	2.1991	1.3472	1.0569	0.8537	0.7038	0.5765	0.4979	0.4341	0.3914	0.3513	0.3301

TABLE171 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	1.653	0.4691	0.3669	0.2552	0.1882	0.1547	0.1433	0.121	0.1098	0.0986	0.1093
B	1.5413	0.5795	0.3669	0.2774	0.1993	0.1657	0.1433	0.121	0.1098	0.1095	0.1093
C	1.0499	0.5126	0.3566	0.2885	0.2104	0.1653	0.1433	0.121	0.1098	0.0986	0.1095
AVG.	1.4147	0.5204	0.3635	0.2737	0.1993	0.1619	0.1433	0.121	0.1098	0.1022	0.1094

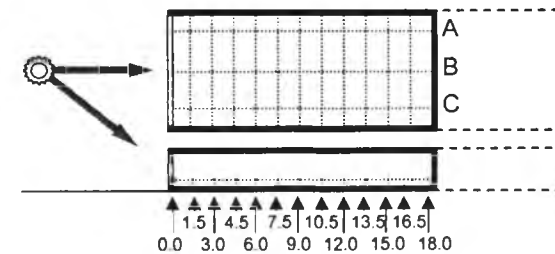
TABLE173 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 30/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	1.2127	0.3525	0.2342	0.1673	0.1334	0.1167	0.1001	0.1001	0.0831	0.0831	0.0997
B	1.335	0.5372	0.3012	0.1841	0.1506	0.1167	0.1001	0.1001	0.0997	0.0997	0.0997
C	1.3181	0.4029	0.2854	0.1841	0.1339	0.1001	0.1001	0.0997	0.0997	0.0997	0.0997
AVG.	1.2886	0.4309	0.2736	0.1785	0.1393	0.1112	0.1001	0.1	0.0942	0.0942	0.0997

TABLE175 party couldy/ 12am/ N 9*18*3 rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5
A	0.9755	0.3725	0.169	0.1138	0.0772	0.0657	0.0519	0.0639	0.0635	0.0624	0.0631
B	1.5522	0.3809	0.1702	0.1255	0.0786	0.0658	0.0645	0.0639	0.0632	0.0628	0.0634
C	0.7908	0.2718	0.1592	0.1121	0.0792	0.066	0.064	0.064	0.0632	0.0631	0.0632
AVG.	1.1062	0.3417	0.1662	0.1171	0.0783	0.0658	0.0601	0.0639	0.0633	0.0628	0.0632

หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา



ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE178 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 50/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5	9	10.5	12	13.5	15	16.5	18	19.5	21	22.5	24	25.5
A	2.3587	1.2705	0.7359	0.531	0.4304	0.3464	0.231	0.1995	0.1575	0.1365	0.1157	0.1157	0.1052	0.1157	0.1052	0.0945	0.0836
B	2.5865	1.385	0.8853	0.6573	0.4505	0.3254	0.2415	0.1995	0.1676	0.147	0.1262	0.1157	0.116	0.1157	0.126	0.0943	0.0943
C	1.9826	1.3078	0.8833	0.6378	0.44	0.3149	0.21	0.1995	0.1676	0.1473	0.1262	0.1157	0.1157	0.1157	0.1155	0.1048	0.0943
AVG.	2.3093	1.3211	0.8348	0.6087	0.4403	0.3289	0.2275	0.1995	0.1642	0.1436	0.1227	0.1157	0.1123	0.1157	0.1156	0.0978	0.0907

TABLE179 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 50/ rG 0/ pG 50

A	1.4594	0.485	0.3309	0.245	0.1894	0.1467	0.1244	0.1033	0.1029	0.0924	0.082	0.0717	0.0716	0.0818	0.082	0.082	0.0724
B	1.4381	0.7167	0.3637	0.2764	0.2319	0.1568	0.1348	0.1136	0.1031	0.0924	0.082	0.082	0.0716	0.092	0.082	0.0821	0.0823
C	1.4061	0.4493	0.3423	0.2546	0.1905	0.1565	0.1249	0.1136	0.1031	0.082	0.082	0.0818	0.0818	0.0818	0.0818	0.0821	0.0823
AVG.	1.4346	0.5504	0.3457	0.2587	0.2039	0.1533	0.1281	0.1102	0.103	0.0889	0.082	0.0785	0.075	0.0852	0.0819	0.0821	0.079

TABLE180 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 30/ rG 70/ pG 50

A	2.0051	0.908	0.449	0.3367	0.2414	0.1857	0.1659	0.1475	0.1286	0.1102	0.1098	0.1098	0.1094	0.109	0.1086	0.0909	0.0905
B	1.9862	1.0931	0.5633	0.3728	0.2796	0.2035	0.1665	0.1475	0.1286	0.1286	0.1281	0.1094	0.1277	0.109	0.109	0.0909	0.1086
C	1.9556	0.9046	0.5257	0.3541	0.2609	0.2035	0.1665	0.1475	0.129	0.1102	0.1102	0.1094	0.1094	0.109	0.109	0.0905	0.1086
AVG.	1.9823	0.9685	0.5127	0.3545	0.2606	0.1976	0.1663	0.1475	0.1287	0.1163	0.116	0.1095	0.1155	0.109	0.1089	0.0907	0.1026

TABLE181 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 30/ rG 0/ pG 50

A	1.0591	0.5226	0.228	0.1754	0.1408	0.1232	0.106	0.106	0.0889	0.0889	0.0896	0.0896	0.0899	0.0899	0.0902	0.0902	0.0902
B	1.2458	0.5575	0.2972	0.193	0.1408	0.1237	0.106	0.1064	0.0886	0.0889	0.0893	0.0896	0.0896	0.0899	0.0902	0.0902	0.0902
C	0.9863	0.453	0.2797	0.2105	0.1408	0.1237	0.106	0.1064	0.0886	0.1067	0.0893	0.1075	0.0899	0.1079	0.0902	0.0902	0.0902
AVG.	1.097	0.511	0.2683	0.193	0.1408	0.1235	0.106	0.1062	0.0887	0.0949	0.0894	0.0955	0.0898	0.0959	0.0902	0.0902	0.0902

TABLE182 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 10/ rG 70/ pG 50

A	1.6083	0.403	0.159	0.1214	0.0839	0.0743	0.0649	0.0648	0.0555	0.0461	0.0458	0.0455	0.0453	0.0446	0.0356	0.0436	0.0347
B	1.4636	0.4312	0.2335	0.1588	0.1119	0.0836	0.0742	0.0648	0.0555	0.0554	0.0458	0.0456	0.0452	0.0446	0.0444	0.0446	0.043
C	0.9878	0.3193	0.1588	0.1212	0.1023	0.0836	0.074	0.0648	0.0554	0.0554	0.0548	0.0456	0.0451	0.0453	0.0443	0.0441	0.0429
AVG.	1.3532	0.3845	0.1838	0.1338	0.0994	0.0805	0.071	0.0648	0.0555	0.0523	0.0488	0.0456	0.0452	0.0449	0.0414	0.0441	0.0402

TABLE182 party couldy/ 12am/ N 9*27*3 rR 100/ rG 0/ pG 50

A	1.1538	0.3455	0.1423	0.0613	0.0616	0.0615	0.0516	0.051	0.0506	0.0498	0.0497	0.0493	0.0492	0.0491	0.0491	0.0491	0.0491
B	1.2145	0.3252	0.1629	0.0615	0.0616	0.0512	0.0514	0.0515	0.0511	0.042	0.0499	0.0497	0.0494	0.0492	0.0491	0.049	0.0491
C	0.7186	0.254	0.1018	0.0615	0.0616	0.0512	0.0514	0.0521	0.0512	0.0419	0.0499	0.0496	0.0495	0.0492	0.0491	0.0491	0.0393
AVG.	1.029	0.3082	0.1357	0.0614	0.0616	0.0546	0.0515	0.0517	0.0511	0.0449	0.0499	0.0497	0.0494	0.0492	0.0491	0.0491	0.0459

หมายเหตุ: รายการหัวข้อตา

วาง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/

เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาด

ของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่า

สัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของ

พื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่า

สัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายใน

นอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายใน

นอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้น

ผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ

(เช่น rR 70 g) และ ความสูง

ของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d)

ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

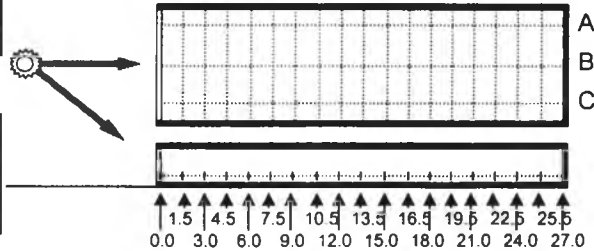
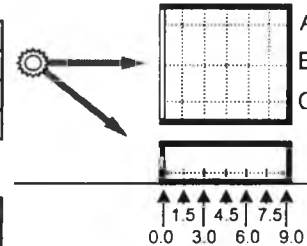


TABLE183 overcast sky/ 12am/ N 9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8977	1.0315	0.8791	0.6828	0.5034
B	1.3216	1.5565	1.315	0.9578	0.6706
C	0.9144	1.3522	1.1046	0.8565	0.5775
AVG.	1.0446	1.3134	1.0996	0.8324	0.5838

TABLE184 overcast sky/ 12am/ N 9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

A	0.5129	0.7194	0.5037	0.3986	0.2692
B	0.7202	0.8706	0.7901	0.537	0.342
C	0.5182	0.8112	0.676	0.4496	0.3073
AVG.	0.5838	0.8004	0.6566	0.4617	0.3061

TABLE185 overcast sky/ 12am/ N 9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

A	0.3628	0.4577	0.3915	0.301	0.2213
B	0.5556	0.6384	0.5453	0.4112	0.2853
C	0.3603	0.5404	0.4726	0.3668	0.2572
AVG.	0.4263	0.5455	0.4698	0.3596	0.2546

TABLE186 overcast sky/ 12am/ N 9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

A	0.0754	0.0646	0.0631	0.0627	0.0623
B	0.0755	0.075	0.0738	0.073	0.0726
C	0.0757	0.0747	0.0635	0.0626	0.0623
AVG.	0.0755	0.0715	0.0668	0.0661	0.0658

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แพคเกจ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE187 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3138	0.2916	0.2638	0.2477	0.2795
B	0.1701	0.1565	0.1482	0.1733	0.248
C	0.2993	0.2451	0.2106	0.1999	0.2535
AVG.	0.261	0.231	0.2075	0.207	0.2603

TABLE188 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1152	0.0859	0.0835	0.0723	0.0803
B	0.079	0.0721	0.0642	0.0612	0.0697
C	0.107	0.0816	0.0778	0.0706	0.0697
AVG.	0.1004	0.0799	0.0752	0.068	0.0733

TABLE189 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0698	0.0704	0.0608	0.0639	0.0643
B	0.0728	0.0706	0.0726	0.0639	0.0645
C	0.0874	0.0709	0.0719	0.064	0.0642
AVG.	0.0767	0.0706	0.0684	0.0639	0.0643

TABLE190 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0578	0.0575	0.0572	0.0575	0.059
B	0.0584	0.0574	0.0574	0.0575	0.0581
C	0.0597	0.0575	0.0575	0.0574	0.0576
AVG.	0.0586	0.0574	0.0574	0.0574	0.0582

TABLE191 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5219	0.9652	0.6914	0.3622	0.22
B	3.0177	1.4614	0.8293	0.4876	0.2823
C	1.5792	1.0963	0.6881	0.3876	0.2445
AVG.	2.3729	1.1743	0.7363	0.4124	0.2489

TABLE192 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8562	0.1871	0.1089	0.0815	0.0624
B	1.1577	0.3801	0.1633	0.0998	0.0896
C	0.8132	0.2393	0.1184	0.0818	0.0718
AVG.	0.9424	0.2688	0.1302	0.0877	0.0746

TABLE193 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5595	0.5814	0.2506	0.1732	0.2141
B	1.7223	0.5128	0.2322	0.1347	0.2021
C	1.3522	0.4947	0.2684	0.1818	0.2365
AVG.	1.5447	0.5296	0.2504	0.1632	0.2176

TABLE194 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.9839	0.3099	0.2063	0.1665	0.2245
B	1.0815	0.3704	0.2361	0.1417	0.1798
C	0.9526	0.3668	0.2158	0.1782	0.1903
AVG.	1.006	0.349	0.2194	0.1621	0.1982

TABLE195 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.899	0.2501	0.1119	0.078	0.0768
B	1.0865	0.3063	0.1346	0.1112	0.077
C	0.9033	0.249	0.1127	0.0888	0.077
AVG.	0.9629	0.2685	0.1197	0.0927	0.0769

TABLE196 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.7227	0.2507	0.0787	0.0673	0.0669
B	1.0439	0.2729	0.0903	0.0895	0.067
C	1.0578	0.2037	0.1019	0.0672	0.0669
AVG.	0.9415	0.2424	0.0903	0.0747	0.0669

TABLE197 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9859	0.7914	0.3767	0.2546	0.2358
B	2.5446	0.9945	0.4766	0.2632	0.2372
C	2.616	1.0774	0.461	0.2611	0.2396
AVG.	2.3822	0.9544	0.4381	0.2596	0.2375

TABLE198 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.8516	2.6018	1.2303	0.6923	0.6812
B	3.916	2.5458	1.4346	0.8069	0.6669
C	4.3847	2.4083	1.2614	0.7758	0.6793
AVG.	4.0508	2.5186	1.3087	0.7583	0.6758

TABLE199 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.1607	1.815	0.9726	0.618	0.6756
B	4.1986	2.4407	1.3049	0.7722	0.7074
C	3.8552	2.2322	1.1131	0.6985	0.6047
AVG.	4.0715	2.1626	1.1302	0.6963	0.6626

TABLE200 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7056	1.0941	0.5479	0.3488	0.3951
B	3.0179	1.2106	0.7196	0.3962	0.3921
C	3.051	1.1451	0.6193	0.4041	0.3709
AVG.	2.9248	1.1499	0.6289	0.383	0.386

TABLE201 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.0468	1.5071	0.8895	0.5064	0.3429
B	5.1817	2.2128	1.2211	0.7058	0.3754
C	3.5962	1.8386	1.0035	0.5816	0.3759
AVG.	3.9416	1.8528	1.038	0.5979	0.3647

TABLE202 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3367	0.9513	0.4957	0.3783	0.0903
B	2.9164	1.3656	0.7938	0.5042	0.1178
C	2.721	1.1964	0.6553	0.4238	0.0768
AVG.	2.6581	1.1711	0.6483	0.4354	0.095

TABLE203 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.857	1.3836	0.5304	0.1926	0.144
B	3.9508	1.5718	0.7411	0.205	0.1803
C	3.3189	1.3265	0.5141	0.2873	0.1497
AVG.	3.3756	1.4273	0.5952	0.2283	0.158

TABLE204 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3899	0.9106	0.4279	0.2284	0.1439
B	3.0886	1.2789	0.6464	0.2721	0.1711
C	3.0514	0.9514	0.4717	0.2256	0.1441
AVG.	2.8433	1.047	0.5153	0.242	0.153

TABLE205 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.723	1.3611	0.6498	0.3715	0.4657
B	3.7008	1.6335	0.7719	0.5392	0.4383
C	3.5396	1.5182	0.7528	0.4879	0.4383
AVG.	3.6545	1.5043	0.7248	0.4662	0.4475

TABLE206 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5127	1.2977	0.6632	0.3487	0.2875
B	2.7561	1.6139	0.7434	0.3531	0.3211
C	3.1234	1.3703	0.6338	0.3325	0.2982
AVG.	2.7974	1.4273	0.6801	0.3447	0.3023

TABLE207 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5337	0.7258	0.2766	0.1373	0.1252
B	1.822	0.8451	0.3994	0.1912	0.1444
C	1.581	0.6761	0.3076	0.1537	0.1444
AVG.	1.6456	0.749	0.3278	0.1607	0.138

TABLE208 overcast sky/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 78d

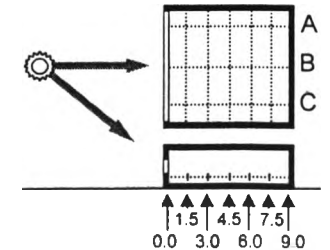
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2787	0.4947	0.2737	0.1241	0.1863
B	1.7945	0.8354	0.3628	0.2073	0.129
C	1.7364	0.7392	0.2705	0.1582	0.1115
AVG.	1.6032	0.6898	0.3023	0.1632	0.1423

TABLE209 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8536	2.2625	2.1976	2.0908	1.9258
B	2.1535	2.4124	2.3555	2.1159	2.1291
C	1.9627	2.3047	2.2876	2.0946	1.9684
AVG.	1.9899	2.3265	2.2802	2.1004	2.0077

TABLE210 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8976	1.0627	0.9139	0.8367	0.6768
B	0.9751	1.1915	1.1268	0.9298	0.8615
C	1.019	1.1295	1.004	0.9028	0.8306
AVG.	0.9639	1.1279	1.0149	0.8898	0.7896



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวกายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE211 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4585	0.5053	0.4812	0.3937	0.6203
B	0.2236	0.1992	0.2176	0.2639	0.4778
C	0.4189	0.3538	0.3538	0.4581	0.5206
AVG.	0.367	0.3528	0.3508	0.3719	0.5396

TABLE212 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1446	0.13	0.1173	0.1003	0.1228
B	0.1018	0.0784	0.0715	0.0827	0.1127
C	0.1352	0.1139	0.0972	0.0924	0.1119
AVG.	0.1272	0.1074	0.0953	0.0918	0.1158

TABLE213 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0874	1.3742	1.3916	1.2982	1.3356
B	1.2028	1.3258	1.4608	1.3873	1.357
C	1.0353	1.435	1.4058	1.2891	1.2583
AVG.	1.1085	1.3784	1.4194	1.3249	1.317

TABLE214 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3473	0.2669	0.1964	0.1613	0.1495
B	0.3696	0.2663	0.1964	0.1498	0.1502
C	0.326	0.2663	0.1852	0.1495	0.1155
AVG.	0.3476	0.2665	0.1926	0.1535	0.1384

TABLE215 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8223	0.9086	1.0296	0.9316	0.6123
B	1.0768	1.3457	1.2266	0.9622	0.708
C	0.8125	1.2337	1.0721	0.8739	0.6315
AVG.	0.9039	1.1627	1.1094	0.9226	0.6506

TABLE216 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3209	0.3423	0.2242	0.2037	0.1394
B	0.5242	0.5135	0.3859	0.3002	0.2037
C	0.3851	0.4386	0.3316	0.2455	0.1715
AVG.	0.4101	0.4315	0.3139	0.2498	0.1715

TABLE217 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4565	0.6415	0.6818	0.6104	0.4621
B	0.7015	0.9376	0.967	0.8098	0.6119
C	0.443	0.7896	0.8286	0.6852	0.4983
AVG.	0.5337	0.7896	0.8258	0.7018	0.5241

TABLE218 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0661	0.0552	0.0561	0.0449	0.0452
B	0.0882	0.0775	0.0675	0.0562	0.0566
C	0.077	0.0666	0.0558	0.0562	0.0451
AVG.	0.0771	0.0664	0.0598	0.0524	0.0489

TABLE219 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3639	0.4791	0.4622	0.477	0.6183
B	0.1853	0.1753	0.2175	0.2597	0.371
C	0.3177	0.311	0.3118	0.3289	0.4809
AVG.	0.2957	0.3218	0.3305	0.3552	0.4901

TABLE220 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1084	0.0968	0.0876	0.0885	0.104
B	0.0721	0.0728	0.0746	0.0762	0.1035
C	0.0954	0.0857	0.0866	0.0894	0.0901
AVG.	0.092	0.0851	0.0829	0.0847	0.0992

TABLE221 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0488	0.0586	0.049	0.0491	0.0492
B	0.0486	0.0586	0.0588	0.0491	0.0492
C	0.0487	0.0489	0.0587	0.059	0.0492
AVG.	0.0487	0.0554	0.0555	0.0524	0.0492

TABLE222 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0371	0.0377	0.0383	0.0384	0.0394
B	0.0464	0.0376	0.0382	0.0386	0.0393
C	0.0464	0.0377	0.0381	0.0387	0.0391
AVG.	0.0433	0.0377	0.0382	0.0386	0.0393

TABLE223 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4914	0.5518	0.3317	0.2788	0.5031
B	1.4213	0.4467	0.2798	0.2178	0.2957
C	1.3758	0.5246	0.3503	0.2783	0.3392
AVG.	1.4295	0.5077	0.3206	0.2583	0.3793

TABLE224 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0381	0.3175	0.2247	0.1655	0.1825
B	1.3428	0.4341	0.2056	0.136	0.1545
C	0.8954	0.3335	0.2064	0.1454	0.1739
AVG.	1.0921	0.3617	0.2122	0.149	0.1703

TABLE225 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0197	1.3751	1.2553	1.1226	1.0141
B	2.5568	1.9055	1.4364	1.1625	1.0017
C	2.1424	1.5751	1.3505	1.0883	0.9275
AVG.	2.2396	1.6186	1.3474	1.1245	0.9811

TABLE226 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1872	0.4559	0.3606	0.2711	0.2855
B	1.2483	0.5349	0.4047	0.283	0.2855
C	1.2015	0.5373	0.3478	0.2836	0.2735
AVG.	1.2123	0.5094	0.371	0.2792	0.2815

TABLE227 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0283	1.2174	0.806	0.6068	0.4208
B	2.6107	1.5556	0.9127	0.7714	0.6377
C	2.1145	1.2121	0.8519	0.6364	0.6056
AVG.	2.2511	1.3284	0.8569	0.6715	0.5547

TABLE228 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.7318	0.3868	0.238	0.2074	0.1549
B	1.2598	0.6338	0.445	0.3111	0.2164
C	1.073	0.5611	0.4148	0.3001	0.2065
AVG.	1.0216	0.5273	0.3659	0.2729	0.1926

TABLE229 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6271	0.8324	0.4278	0.2768	0.113
B	1.8243	1.0721	0.5297	0.364	0.2385
C	1.6316	0.9081	0.4793	0.251	0.1632
AVG.	1.6943	0.9376	0.4789	0.2973	0.1715

TABLE230 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6204	0.1555	0.097	0.0609	0.0617
B	0.853	0.2397	0.1089	0.0733	0.0615
C	0.6619	0.1807	0.0845	0.0611	0.0614
AVG.	0.7117	0.192	0.0968	0.0651	0.0615

TABLE231 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1577	0.3908	0.2506	0.1732	0.2141
B	1.3952	0.4178	0.2322	0.1347	0.2021
C	1.2073	0.3996	0.2684	0.1818	0.2365
AVG.	1.2534	0.4027	0.2504	0.1632	0.2176

TABLE232 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

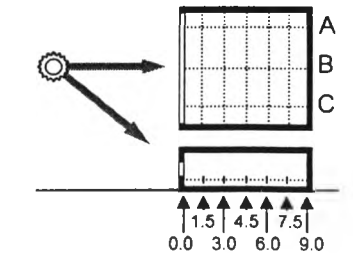
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0731	0.2914	0.1709	0.1554	0.1786
B	1.1197	0.3632	0.2142	0.1541	0.1801
C	1.0787	0.3467	0.1867	0.1541	0.1671
AVG.	1.0905	0.3337	0.1906	0.1545	0.1753

TABLE233 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.9875	5.3317	3.5532	3.1242	2.6874
B	5.4018	5.9002	4.283	3.5214	3.1242
C	5.0842	5.1756	4.019	3.3096	3.0395
AVG.	5.1579	5.4692	3.9517	3.3184	2.9504

TABLE234 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.9984	2.0306	1.442	1.3119	1.2324
B	3.2377	2.259	1.7371	1.4588	1.402
C	3.2266	2.131	1.6626	1.4789	1.2822
AVG.	3.1543	2.1402	1.6139	1.4165	1.3055



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE235 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6576	0.8377	0.4226	0.2664	0.2501
B	1.5596	0.8881	0.48	0.275	0.2497
C	1.7945	0.8025	0.4562	0.2574	0.2492
AVG.	1.6706	0.8428	0.4529	0.2663	0.2497

TABLE236 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5343	0.7232	0.397	0.2276	0.2237
B	1.6299	0.8685	0.3839	0.2284	0.2233
C	1.5385	0.7496	0.3635	0.2292	0.2036
AVG.	1.5676	0.7804	0.3815	0.2284	0.2169

TABLE237 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.4066	2.5465	1.1256	0.8006	0.7895
B	3.4735	2.5688	1.3484	0.8673	0.8117
C	3.5293	2.4794	1.3179	0.8562	0.7339
AVG.	3.1364	2.5316	1.264	0.8414	0.7784

TABLE238 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5715	1.1	0.6925	0.5373	0.4991
B	1.7286	1.1105	0.726	0.5385	0.498
C	1.6062	1.0873	0.6378	0.4947	0.463
AVG.	1.6355	1.0993	0.6854	0.5235	0.4867

TABLE239 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5554	1.806	1.073	0.5949	0.3959
B	3.2185	2.0125	1.1481	0.7095	0.4977
C	2.9732	1.893	1.1032	0.6692	0.4874
AVG.	2.9157	1.9038	1.1081	0.6579	0.4603

TABLE240 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5967	0.7536	0.5071	0.2691	0.2162
B	1.744	1.2919	0.7213	0.4306	0.3129
C	1.6471	1.1627	0.6352	0.4306	0.3021
AVG.	1.6626	1.0694	0.6212	0.3768	0.2771

TABLE241 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6316	1.1072	0.6165	0.3774	0.2139
B	2.0708	1.3178	0.8807	0.4907	0.2887
C	1.8073	1.1701	0.6291	0.39	0.2385
AVG.	1.8365	1.1984	0.7088	0.4194	0.247

TABLE242 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-70 w-0 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8127	0.4024	0.2512	0.1599	0.0796
B	1.1128	0.4922	0.3654	0.2165	0.1367
C	0.9083	0.3892	0.2741	0.1709	0.1256
AVG.	0.9446	0.4279	0.2969	0.1824	0.114

TABLE243 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5238	0.8079	0.413	0.2136	0.2154
B	1.7822	0.7423	0.4829	0.2999	0.2005
C	1.5707	0.7865	0.4249	0.2714	0.1857
AVG.	1.6258	0.7789	0.4403	0.2616	0.2005

TABLE244 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.541	0.6781	0.3534	0.2157	0.1811
B	1.5564	0.8167	0.3687	0.2305	0.2125
C	1.5164	0.7243	0.3864	0.2284	0.1979
AVG.	1.538	0.7397	0.3695	0.2249	0.1972

TABLE245 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8658	0.544	0.2858	0.1666	0.1018
B	1.6749	0.8574	0.4425	0.2498	0.1295
C	1.2424	0.8007	0.3411	0.1851	0.1295
AVG.	1.5944	0.734	0.3565	0.2005	0.1203

TABLE246 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8148	0.2017	0.2892	0.1545	0.1075
B	1.0123	0.5666	0.3181	0.1935	0.1168
C	1.0008	0.4889	0.279	0.1742	0.1166
AVG.	0.9426	0.4191	0.2955	0.1741	0.1136

TABLE247 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.037	1.4388	1.4538	1.5002	1.4677
B	1.0898	1.4827	1.4889	1.4651	1.5265
C	1.121	1.3838	1.4827	1.4651	1.4827
AVG.	1.0826	1.4351	1.4751	1.4768	1.4923

TABLE248 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4965	0.5762	0.5831	0.5575	0.5487
B	0.5151	0.5929	0.5124	0.6283	0.5841
C	0.5417	0.6018	0.5124	0.5831	0.469
AVG.	0.5178	0.5903	0.5359	0.5896	0.5339

TABLE249 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4609	0.6146	0.6425	0.6863	0.7789
B	0.419	0.4609	0.5028	0.5618	0.7344
C	0.5028	0.5447	0.5587	0.6039	0.7485
AVG.	0.4609	0.5401	0.568	0.6173	0.7539

TABLE250 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2113	0.2124	0.2148	0.2017	0.1862
B	0.1972	0.1988	0.1862	0.2017	0.2017
C	0.2388	0.2279	0.2005	0.2017	0.2017
AVG.	0.2157	0.213	0.2005	0.2017	0.1965

TABLE251 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6073	0.8191	0.8521	0.9373	1.0083
B	0.5493	0.7203	0.8379	0.8663	0.9799
C	0.1554	0.7344	0.5539	0.8545	0.9542
AVG.	0.4373	0.7579	0.748	0.8861	0.9808

TABLE252 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2229	0.2229	0.2381	0.2247	0.2279
B	0.1955	0.2374	0.2521	0.2253	0.2266
C	0.2095	0.2514	0.2374	0.2253	0.2266
AVG.	0.2093	0.2372	0.2426	0.2251	0.227

TABLE253 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2023	0.2396	0.2523	0.2523	0.2242
B	0.2529	0.2901	0.3027	0.2775	0.2373
C	0.1897	0.2523	0.2655	0.2516	0.2385
AVG.	0.215	0.2607	0.2735	0.2605	0.2333

TABLE254 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1463	0.1463	0.1466	0.1347	0.1108
B	0.1706	0.1828	0.1833	0.1592	0.135
C	0.1341	0.1585	0.1588	0.147	0.135
AVG.	0.1503	0.1625	0.1629	0.147	0.127

TABLE255 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1228	0.1344	0.147	0.147	0.1484
B	0.1228	0.135	0.1715	0.1715	0.1604
C	0.0982	0.1473	0.1596	0.1592	0.148
AVG.	0.1146	0.1389	0.1593	0.1592	0.1523

TABLE256 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

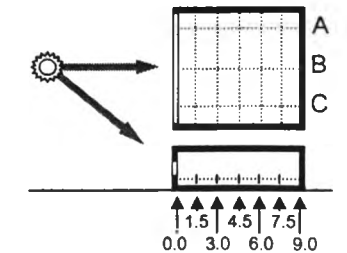
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1228	0.1344	0.147	0.147	0.1484
B	0.1228	0.135	0.1715	0.1715	0.1604
C	0.0982	0.1473	0.1596	0.1592	0.148
AVG.	0.1146	0.1389	0.1593	0.1592	0.1523

TABLE257 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1261	0.1264	0.113	0.1271	0.1278
B	0.112	0.1127	0.113	0.113	0.1278
C	0.1257	0.1127	0.113	0.1133	0.1278
AVG.	0.1213	0.1172	0.113	0.1178	0.1278

TABLE258 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0505	0.0505	0.0503	0.0505	0.0505
B	0.0505	0.0505	0.0505	0.0505	0.0505
C	0.0631	0.0505	0.0505	0.0505	0.0505
AVG.	0.0547	0.0505	0.0504	0.0505	0.0505



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร ก กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE259 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5584	1.8621	1.4441	1.4284	1.4912
B	2.5037	1.7369	1.3185	1.4755	1.4441
C	2.488	1.8051	1.4441	1.3813	1.4598
AVG.	2.5167	1.8014	1.4022	1.4284	1.465

TABLE260 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5259	0.7219	0.5233	0.507	0.5578
B	1.8376	0.804	0.5888	0.5086	0.5414
C	1.7392	0.6542	0.6235	0.5086	0.5578
AVG.	1.7009	0.7267	0.5785	0.5081	0.5524

TABLE261 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.2861	2.841	2.6132	2.5819	2.5272
B	3.8064	3.0514	2.5819	2.7384	2.6676
C	3.4632	2.8479	2.5506	2.5584	2.5584
AVG.	3.5185	2.9134	2.5819	2.6262	2.5844

TABLE262 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7291	0.8758	0.6569	0.6232	0.6316
B	1.9305	1.1415	0.7916	0.6906	0.6591
C	1.8359	0.8085	0.6737	0.6064	0.6084
AVG.	1.8318	0.942	0.7074	0.64	0.633

TABLE263 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6207	0.9724	0.6669	0.6654	0.5469
B	1.8754	1.1577	0.8528	0.7801	0.6509
C	1.8134	0.9724	0.7046	0.6424	0.5736
AVG.	1.7698	1.0342	0.7414	0.696	0.5905

TABLE264 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1182	0.4087	0.2617	0.2076	0.1737
B	1.1957	0.5401	0.3505	0.2617	0.2067
C	1.1367	0.506	0.3293	0.229	0.185
AVG.	1.1502	0.4849	0.3138	0.2328	0.1885

TABLE265 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5037	0.7849	0.537	0.4995	0.435
B	1.7398	1.0465	0.6869	0.6104	0.522
C	1.3953	0.6869	0.5008	0.4734	0.436
AVG.	1.5463	0.8394	0.5749	0.5278	0.4643

TABLE266 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.138	1.4813	1.1984	1.1249	1.1902
B	2.4665	1.4858	1.1215	1.0908	1.0975
C	2.1315	1.5164	1.1369	1.1129	1.1747
AVG.	2.2453	1.4945	1.1523	1.1096	1.1541

TABLE267 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6071	0.5818	0.3397	0.3681	0.3874
B	1.6679	0.7148	0.3397	0.3693	0.3755
C	1.5473	0.5818	0.3848	0.3357	0.3585
AVG.	1.6074	0.6261	0.3547	0.3577	0.3738

TABLE2268 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.9725	2.947	2.267	1.8768	2.2609
B	4.0308	3.025	2.486	2.2499	1.9207
C	3.9308	2.9551	2.3108	2.1512	1.9153
AVG.	3.978	2.9757	2.3546	2.0926	2.0323

TABLE269 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3282	1.9383	1.481	1.2454	1.2103
B	2.5622	2.0102	1.5475	1.274	1.2357
C	2.4267	1.9364	1.5047	1.2133	1.2261
AVG.	2.439	1.9616	1.5111	1.2442	1.224

TABLE270 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3928	2.0466	1.344	1.0793	0.9571
B	2.5455	2.2762	1.5375	1.1584	1.0386
C	2.4792	2.0527	1.4459	1.0873	0.9654
AVG.	2.4725	2.1252	1.4425	1.1084	0.987

TABLE271 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.751	1.5182	0.9174	0.6653	0.625
B	1.8218	1.6768	1.0686	0.7546	0.6049
C	1.8016	1.5253	0.9779	0.7143	0.6956
AVG.	1.7915	1.5734	0.9879	0.7114	0.6418

TABLE272 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.1719	2.4102	1.6597	1.3766	1.1513
B	3.2856	2.6376	1.9528	1.5982	1.3429
C	3.1606	2.558	1.8117	1.452	1.2128
AVG.	3.206	2.5353	1.8081	1.4756	1.2357

TABLE273 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5942	1.4646	0.9821	0.7065	0.5838
B	1.7675	1.5901	1.1318	0.8375	0.6979
C	1.6755	1.5379	1.0592	0.7561	0.627
AVG.	1.6791	1.5309	1.0577	0.7667	0.6362

TABLE274 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9596	1.5723	0.8906	0.7075	0.6223
B	2.2713	1.8802	1.2676	0.9038	0.7988
C	2.1291	1.6821	1.0814	0.7594	0.6745
AVG.	2.12	1.7115	1.0799	0.7902	0.6985

TABLE275 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.11	1.0682	0.63	0.4363	0.343
B	1.365	1.4142	0.8974	0.6	0.4337
C	1.35	1.29	0.7777	0.48	0.3889
AVG.	1.275	1.2575	0.7684	0.5054	0.3885

TABLE276 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.896	1.5024	0.8525	0.6311	0.4997
B	2.1228	1.9001	1.1514	0.775	0.6338
C	1.9798	1.561	0.941	0.62	0.4549
AVG.	1.9995	1.6545	0.9816	0.6753	0.5295

TABLE277 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0257	1.6942	1.0857	0.7618	0.6588
B	2.0257	1.8471	1.2915	0.8787	0.7429
C	2.4743	1.7704	1.1294	0.7937	0.6619
AVG.	2.1753	1.7706	1.1689	0.8114	0.6879

TABLE278 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1323	1.1587	0.7345	0.5162	0.4432
B	1.5693	1.29	0.8535	0.5781	0.4722
C	1.8012	1.2253	0.7701	0.5081	0.4294
AVG.	1.5009	1.2247	0.786	0.5341	0.4482

TABLE279 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0484	1.0543	0.6114	0.3706	0.2456
B	1.0987	1.3561	0.81	0.4422	0.1743
C	1.3226	1.1911	0.6488	0.3663	0.2477
AVG.	1.1566	1.2005	0.6901	0.393	0.2225

TABLE280 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 63d

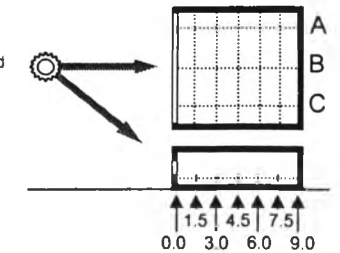
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.4512	2.4146	2.3133	1.9645	1.6902
B	2.6198	2.5928	2.4215	2.0529	1.8263
C	2.4242	2.5145	2.2028	1.9054	1.7584
AVG.	2.4984	2.5073	2.3126	1.9743	1.7583

TABLE281 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8382	0.8554	0.9266	0.8655	0.7996
B	0.8814	0.8725	0.959	0.9044	0.8401
C	0.8121	0.8707	0.9117	0.8519	0.7793
AVG.	0.8439	0.8662	0.9324	0.8739	0.8063

TABLE282 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.757	0.8411	0.8069	0.6865	0.6278
B	0.7192	0.8531	0.831	0.7002	0.6398
C	0.7432	0.8291	0.7828	0.6761	0.6036
AVG.	0.7398	0.8411	0.8069	0.6876	0.6237



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโวลต์แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE283 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3267	0.4114	0.5312	0.5204	0.495
B	0.3267	0.4114	0.5325	0.5204	0.4962
C	0.3025	0.376	0.5204	0.4962	0.472
AVG.	0.3187	0.3996	0.528	0.5123	0.4877

TABLE284 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8731	2.0401	1.5905	1.2347	1.0069
B	1.9685	2.1286	1.6742	1.3186	1.1388
C	1.7657	2.0091	1.6025	1.2198	1.0045
AVG.	1.8691	2.0593	1.6224	1.2577	1.0501

TABLE285 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5058	0.4938	0.6383	0.6036	0.542
B	0.5433	0.5058	0.6745	0.6338	0.6022
C	0.4467	0.4697	0.6263	0.6201	0.5204
AVG.	0.4986	0.4898	0.6464	0.6192	0.5548

TABLE286 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0141	1.1653	0.9151	0.6446	0.5468
B	1.2243	1.3727	1.0785	0.7829	0.4959
C	1.0141	1.212	0.9422	0.6694	0.5579
AVG.	1.0842	1.25	0.9786	0.699	0.5335

TABLE287 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2242	0.2616	0.3364	0.3114	0.2118
B	0.2485	0.299	0.3987	0.3239	0.2741
C	0.1988	0.2616	0.3488	0.2858	0.2367
AVG.	0.2239	0.2741	0.3613	0.3071	0.2409

TABLE288 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0216	0.9991	0.8138	0.6009	0.4883
B	0.6727	1.1614	0.9264	0.6744	0.5133
C	0.9468	1.0241	0.8243	0.5884	0.4257
AVG.	0.8804	1.0615	0.8548	0.6212	0.4757

TABLE289 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6458	0.7791	0.7192	0.5754	0.5287
B	0.6936	0.8031	0.7791	0.6233	0.5527
C	0.6233	0.7312	0.7072	0.5754	0.5046
AVG.	0.6542	0.7712	0.7352	0.5914	0.5287

TABLE290 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2783	0.3388	0.4477	0.4356	0.4003
B	0.2669	0.3267	0.472	0.4477	0.4124
C	0.2662	0.3267	0.4598	0.4235	0.3872
AVG.	0.2705	0.3308	0.4598	0.4356	0.4

TABLE291 party couldy/ 12am/ N
9*9*6 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 63d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1116	0.1364	0.2983	0.2734	0.2361
B	0.1116	0.1612	0.3223	0.3107	0.261
C	0.0868	0.1616	0.2983	0.2734	0.2237
AVG.	0.1033	0.153	0.3063	0.2858	0.2403

TABLE292 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8481	0.9381	0.9875	1.0053	0.9962
B	0.7598	0.8954	0.968	1.0249	1.068
C	0.8216	0.922	1.0124	0.9981	1.0142
AVG.	0.8098	0.9185	0.9893	1.0094	1.0261

TABLE293 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3726	0.3817	0.4362	0.4264	0.4068
B	0.4362	0.4362	0.4635	0.4346	0.4331
C	0.4089	0.4445	0.4626	0.4339	0.4248
AVG.	0.4059	0.4208	0.4541	0.4316	0.4216

TABLE294 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5114	0.5828	0.6319	0.678	0.677
B	0.4383	0.5552	0.5861	0.6172	0.6176
C	0.4982	0.5715	0.6154	0.65	0.6626
AVG.	0.4826	0.5698	0.6112	0.6484	0.6524

TABLE295 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2023	0.2023	0.2317	0.1908	0.2028
B	0.2158	0.2158	0.259	0.2317	0.2311
C	0.2023	0.2028	0.2181	0.2044	0.2175
AVG.	0.2068	0.2069	0.2362	0.209	0.2171

TABLE296 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4939	0.6102	0.77	0.799	0.8135
B	0.523	0.6537	0.6828	0.7264	0.7409
C	0.5099	0.6247	0.6973	0.7118	0.7409
AVG.	0.5089	0.6295	0.7167	0.7457	0.7651

TABLE297 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2322	0.2064	0.2059	0.2445	0.2054
B	0.1811	0.2322	0.2316	0.2439	0.2177
C	0.194	0.2064	0.2193	0.2054	0.2054
AVG.	0.2024	0.215	0.219	0.2313	0.2095

TABLE298 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1147	0.1274	0.1261	0.1132	0.1014
B	0.1274	0.1398	0.1391	0.1258	0.1138
C	0.1147	0.1271	0.1394	0.1135	0.0885
AVG.	0.1189	0.1314	0.1349	0.1175	0.1012

TABLE299 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0855	0.098	0.0861	0.0866	0.0868
B	0.0975	0.098	0.0985	0.0866	0.0088
C	0.0853	0.0982	0.0982	0.0868	0.0868
AVG.	0.0895	0.0981	0.0943	0.0866	0.0608

TABLE300 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0744	0.0872	0.0876	0.0751	0.0755
B	0.0742	0.0872	0.0876	0.0879	0.0753
C	0.0742	0.0749	0.0876	0.0753	0.0753
AVG.	0.0743	0.0831	0.0876	0.0794	0.0754

TABLE301 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3196	0.4346	0.5329	0.5922	0.6194
B	0.2906	0.4056	0.4321	0.4897	0.5329
C	0.3642	0.4478	0.4767	0.5041	0.5329
AVG.	0.3248	0.4293	0.4806	0.5287	0.5617

TABLE302 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1348	0.1483	0.1348	0.1483	0.1618
B	0.1345	0.1483	0.1348	0.1483	0.1483
C	0.1345	0.1348	0.1348	0.1483	0.1483
AVG.	0.1346	0.1438	0.1348	0.1483	0.1528

TABLE303 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0508	0.051	0.0507	0.0506	0.0506
B	0.051	0.0508	0.0507	0.0506	0.0506
C	0.051	0.0508	0.0508	0.0506	0.0506
AVG.	0.0509	0.0509	0.0507	0.0506	0.0506

TABLE304 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

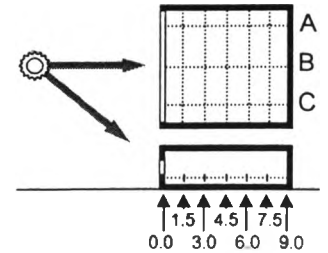
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8398	1.7842	1.3924	1.4117	1.4177
B	2.9563	2.028	1.4486	1.4464	1.4442
C	2.8445	1.8396	1.44	1.3897	1.4398
AVG.	2.8802	1.8839	1.427	1.4159	1.4339

TABLE305 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4259	0.7788	0.5311	0.4037	0.4387
B	1.5843	0.6834	0.5134	0.4373	0.4564
C	1.5685	0.7653	0.4958	0.4238	0.455
AVG.	1.5263	0.7425	0.5134	0.4216	0.4501

TABLE306 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.0541	2.0461	1.7	1.6652	1.7
B	3.1688	2.115	1.705	1.7544	1.8342
C	3.0782	2.235	1.6751	1.7149	1.7298
AVG.	3.1003	2.132	1.6933	1.7115	1.7546



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE307 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.9744	0.8562	0.4868	0.4533	0.4885
B	1.8298	0.9537	0.6043	0.5204	0.5053
C	1.2758	0.8562	0.5204	0.4716	0.4548
AVG.	1.6933	0.8887	0.5372	0.4818	0.4828

TABLE308 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2909	0.5608	0.3017	0.2089	0.1736
B	1.4304	0.726	0.3613	0.2437	0.22
C	1.3343	0.6089	0.3045	0.22	0.1968
AVG.	1.3519	0.6319	0.3225	0.2242	0.1968

TABLE309 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3537	0.4589	0.1163	0.1282	0.1166
B	1.6788	0.5301	0.174	0.1865	0.1282
C	0.7748	0.4851	0.2315	0.1515	0.1399
AVG.	1.2691	0.4914	0.174	0.1554	0.1282

TABLE310 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1281	0.4959	0.2727	0.1616	0.1243
B	1.3389	0.6694	0.3223	0.1616	0.1367
C	1.0909	0.4339	0.2102	0.1491	0.1367
AVG.	1.186	0.5331	0.2684	0.1574	0.1326

TABLE311 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6911	1.7247	1.3046	1.2341	1.2264
B	2.8631	1.7991	1.2043	1.2036	1.2712
C	2.701	1.6058	1.2192	1.178	1.2377
AVG.	2.7517	1.7098	1.2427	1.2052	1.2451

TABLE312 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.4485	0.6379	0.4042	0.3211	0.338
A	1.4485	0.6379	0.4042	0.3211	0.338
B	1.4605	0.7579	0.4379	0.338	0.338
C	1.3934	0.6906	0.3537	0.3042	0.3052
AVG.	1.4341	0.6955	0.3986	0.3211	0.3271

TABLE313 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	3.0331	3.2134	2.5307	2.2589	2.0941
A	3.0331	3.2134	2.5307	2.2589	2.0941
B	3.1458	3.3148	2.7369	2.0246	2.287
C	3.0237	3.2679	2.6763	2.3758	2.1974
AVG.	3.0675	3.2654	2.648	2.2198	2.1928

TABLE314 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.0421	1.4887	1.3541	1.1486	1.0666
A	1.0421	1.4887	1.3541	1.1486	1.0666
B	1.0959	1.7027	1.4236	1.2233	1.1601
C	1.1052	1.6469	1.4329	1.235	1.132
AVG.	1.0811	1.6127	1.4035	1.2023	1.1196

TABLE315 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.6418	1.7831	1.5423	1.2982	1.1367
A	1.6418	1.7831	1.5423	1.2982	1.1367
B	1.6678	2.0015	1.6643	1.4202	1.2481
C	1.5705	1.9972	1.6643	1.3314	1.212
AVG.	1.6267	1.9273	1.6236	1.3499	1.199

TABLE316 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	0.4549	0.8543	0.8175	0.6864	0.6311
A	0.4549	0.8543	0.8175	0.6864	0.6311
B	0.4114	0.9986	0.941	0.7954	0.6975
C	0.3994	0.9743	0.8525	0.7291	0.6753
AVG.	0.4219	0.9424	0.8703	0.737	0.668

TABLE317 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	2.6182	2.6892	2.1629	1.7924	1.6394
A	2.6182	2.6892	2.1629	1.7924	1.6394
B	2.7303	2.9617	2.3931	1.9411	1.8385
C	2.647	2.8248	2.3338	1.8897	1.7331
AVG.	2.6651	2.8253	2.2966	1.8744	1.737

TABLE318 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	0.6478	1.1701	0.9807	0.8265	0.7611
A	0.6478	1.1701	0.9807	0.8265	0.7611
B	0.7036	1.2816	1.1564	0.9717	0.8395
C	0.7404	1.2816	1.1367	0.9047	0.7723
AVG.	0.6973	1.2444	1.0913	0.9009	0.791

TABLE319 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	0.8829	1.173	1.004	0.7762	0.6244
A	0.8829	1.173	1.004	0.7762	0.6244
B	1.0216	1.4343	1.2174	0.9491	0.7368
C	0.8703	1.4433	1.1295	0.8764	0.6619
AVG.	0.9249	1.3502	1.117	0.8672	0.6744

TABLE320 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	0.1488	0.6942	0.5318	0.4339	0.3231
A	0.1488	0.6942	0.5318	0.4339	0.3231
B	0.1612	0.7066	0.7066	0.5194	0.3719
C	0.1364	0.6678	0.657	0.4823	0.3347
AVG.	0.1488	0.6896	0.6318	0.4785	0.3432

TABLE321 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	0.8948	1.2275	0.9911	0.7854	0.628
A	0.8948	1.2275	0.9911	0.7854	0.628
B	0.9751	1.3682	1.187	0.9145	0.721
C	0.8489	1.2648	1.0602	0.8354	0.6629
AVG.	0.9063	1.2868	1.0794	0.8451	0.6706

TABLE322 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5477	1.671	1.3713	1.1639	1.0372
A	1.5477	1.671	1.3713	1.1639	1.0372
B	1.5744	1.8554	1.6286	1.2993	1.1268
C	1.4504	1.8554	1.5442	1.2533	1.0808
AVG.	1.5242	1.7939	1.5147	1.2388	1.0816

TABLE323 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	0.3432	0.8635	0.7418	0.6089	0.55
A	0.3432	0.8635	0.7418	0.6089	0.55
B	0.3211	0.8838	0.8414	0.6975	0.605
C	0.3211	0.8727	0.7954	0.6753	0.5732
AVG.	0.3284	0.8733	0.7929	0.6606	0.576

TABLE324 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	0.1355	0.5534	0.4969	0.3874	0.309
A	0.1355	0.5534	0.4969	0.3874	0.309
B	0.1468	0.6889	0.6889	0.5241	0.3654
C	0.1355	0.655	0.6098	0.4682	0.354
AVG.	0.1393	0.6324	0.5985	0.4599	0.3428

TABLE325 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	4.3386	3.6496	2.7394	2.4494	2.2572
A	4.3386	3.6496	2.7394	2.4494	2.2572
B	4.4785	3.7895	3.1262	2.7336	2.546
C	4.4125	3.7063	2.9865	2.6209	2.4711
AVG.	4.4099	3.7151	2.9507	2.6013	2.4248

TABLE326 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 66d

	2.0734	2.0089	1.4318	1.1817	1.085
A	2.0734	2.0089	1.4318	1.1817	1.085
B	2.1747	2.2023	1.6544	1.3429	1.2247
C	2.5246	2.1593	1.5792	1.2891	1.171
AVG.	2.2575	2.1235	1.5551	1.2712	1.1602

TABLE327 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	2.6791	2.2787	1.4914	1.2342	1.0778
A	2.6791	2.2787	1.4914	1.2342	1.0778
B	2.8785	2.5148	1.7142	1.396	1.242
C	3.1858	2.4224	1.6526	1.3139	1.1702
AVG.	2.9145	2.4053	1.6194	1.3147	1.1633

TABLE328 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 66d

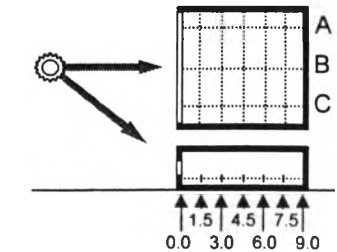
	1.397	1.4443	0.8887	0.6915	0.6457
A	1.397	1.4443	0.8887	0.6915	0.6457
B	1.4591	1.4651	1.0329	0.7753	0.6867
C	1.2935	1.3744	1.0329	0.7139	0.6417
AVG.	1.3832	1.4279	0.9848	0.7269	0.658

TABLE329 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	2.8828	2.3807	1.6055	1.2966	1.163
A	2.8828	2.3807	1.6055	1.2966	1.163
B	3.1037	2.6041	1.8827	1.5049	1.3025
C	3.0241	2.4315	1.694	1.3576	1.3141
AVG.	3.0036	2.4721	1.7274	1.3864	1.2599

TABLE330 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.2956	1.3544	0.924	0.6678	0.6108
A	1.2956	1.3544	0.924	0.6678	0.6108
B	1.5234	1.5032	1.0906	0.7958	0.6654
C	1.9084	1.4583	1.0006	0.7195	0.6066
AVG.	1.5758	1.4387	1.0051	0.7277	0.6276



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR) / ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้น

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แพคเกจ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระบายทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE331 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8538	1.6191	0.8046	0.4903	0.3594
B	1.9473	2.1234	0.9634	0.6467	0.4387
C	1.8371	1.3862	0.843	0.5057	0.3751
AVG.	1.8794	1.7096	0.8703	0.5476	0.3911

TABLE332 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2337	1.2036	0.6683	0.3703	0.2771
B	1.305	1.2788	0.8646	0.4929	0.3463
C	1.2563	1.2264	0.7539	0.4179	0.2909
AVG.	1.265	1.2362	0.7622	0.427	0.3048

TABLE333 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7839	1.5893	0.6392	0.4031	0.2892
B	1.9394	1.719	0.92	0.5516	0.3733
C	1.8311	1.5461	0.7504	0.4533	0.3143
AVG.	1.8515	1.6181	0.7699	0.4693	0.3256

TABLE334 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.1499	1.889	1.2582	0.9712	0.8026
B	2.2687	2.0132	1.4182	1.0343	0.8514
C	2.5414	1.9482	1.3145	0.9357	0.8493
AVG.	2.32	1.9501	1.3303	0.9804	0.8344

TABLE335 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2629	1.234	0.7764	0.5262	0.4766
B	1.4171	1.3663	0.7285	0.6219	0.5252
C	1.1784	1.3253	0.8259	0.5453	0.4679
AVG.	1.2861	1.3085	0.777	0.5645	0.4899

TABLE336 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1522	1.1432	0.567	0.3848	0.2543
B	1.3618	1.3797	0.8311	0.47	0.3042
C	1.1977	1.1636	0.6004	0.3525	0.169
AVG.	1.2373	1.2288	0.6662	0.4025	0.2425

TABLE337 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1736	1.2174	1.1776	1.1621	1.0936
B	1.3312	1.3137	1.3095	1.2589	1.2149
C	1.1385	1.2546	1.2546	1.2237	1.4526
AVG.	1.2144	1.2619	1.2472	1.2149	1.2537

TABLE338 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5986	0.6251	0.635	0.6791	0.6726
B	0.6152	0.6779	0.6791	0.732	0.7358
C	0.5898	0.6427	0.6603	0.7156	0.7181
AVG.	0.6012	0.6485	0.6581	0.7089	0.7088

TABLE339 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3859	0.4502	0.4814	0.5135	0.5146
B	0.4181	0.4707	0.4921	0.5253	0.536
C	0.3752	0.4386	0.4824	0.4931	0.5038
AVG.	0.3931	0.4532	0.4853	0.5106	0.5181

TABLE340 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2686	0.2793	0.3008	0.3653	0.3867
B	0.2787	0.3008	0.3223	0.376	0.4082
C	0.2471	0.2793	0.3008	0.366	0.376
AVG.	0.2648	0.2865	0.308	0.3691	0.3903

TABLE341 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8604	1.0003	0.9543	0.9104	0.8547
B	0.9177	1.0003	1.0003	0.968	0.9125
C	0.803	0.9198	0.9334	0.8894	0.8432
AVG.	0.8604	0.9735	0.9627	0.9226	0.8701

TABLE342 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3892	0.4015	0.413	0.4589	0.4807
B	0.4121	0.4464	0.4474	0.4933	0.5162
C	0.3319	0.4006	0.4015	0.4464	0.4703
AVG.	0.3777	0.4162	0.4206	0.4662	0.4891

TABLE343 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3941	0.4597	0.4609	0.4214	0.3687
B	0.4466	0.5123	0.5004	0.4741	0.4214
C	0.3941	0.4741	0.4873	0.4478	0.4083
AVG.	0.4116	0.482	0.4829	0.4478	0.3995

TABLE344 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0912	0.1043	0.1043	0.1303	0.1564
B	0.1173	0.1303	0.1303	0.1694	0.196
C	0.1043	0.1173	0.1173	0.1568	0.1829
AVG.	0.1043	0.1173	0.1173	0.1522	0.1785

TABLE345 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3501	0.4225	0.4105	0.3993	0.3993
B	0.3984	0.472	0.4708	0.4346	0.3993
C	0.3501	0.4356	0.4346	0.4105	0.363
AVG.	0.3662	0.4434	0.4386	0.4148	0.3872

TABLE346 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.346	0.4108	0.4217	0.4541	0.4659
B	0.3676	0.4541	0.4649	0.4757	0.4876
C	0.3027	0.3892	0.4217	0.4442	0.4442
AVG.	0.3388	0.418	0.4361	0.458	0.4659

TABLE347 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2214	0.2657	0.2244	0.3478	0.3598
B	0.243	0.2663	0.291	0.3478	0.371
C	0.1988	0.2441	0.2805	0.3253	0.359
AVG.	0.2211	0.2587	0.2653	0.3403	0.3633

TABLE348 party couldy/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0747	0.0872	0.0874	0.1255	0.1636
B	0.0746	0.0872	0.0999	0.1506	0.1883
C	0.0746	0.0872	0.0999	0.1506	0.1757
AVG.	0.0746	0.0872	0.0957	0.1422	0.1758

TABLE349 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5421	0.6656	0.7269	0.7194	0.747
B	0.5246	0.6382	0.6744	0.7019	0.772
C	0.577	0.6569	0.7006	0.7194	0.7545
AVG.	0.5479	0.6536	0.7006	0.7136	0.7579

TABLE350 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2746	0.2999	0.292	0.2962	0.2978
B	0.26	0.2983	0.2946	0.305	0.306
C	0.3099	0.3344	0.3046	0.305	0.2967
AVG.	0.2815	0.3109	0.2971	0.302	0.3002

TABLE351 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4225	0.5179	0.5892	0.5892	0.5924
B	0.3827	0.451	0.492	0.5207	0.6595
C	0.4647	0.5603	0.6166	0.6046	0.6046
AVG.	0.4233	0.5097	0.566	0.5715	0.6189

TABLE352 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

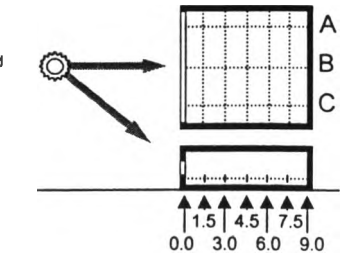
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.162	0.1869	0.1864	0.1869	0.1736
B	0.1869	0.2118	0.1744	0.1988	0.186
C	0.1905	0.2118	0.1869	0.174	0.186
AVG.	0.1798	0.2035	0.1826	0.1866	0.1818

TABLE353 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3257	0.3693	0.457	0.487	0.5489
B	0.2974	0.3835	0.4285	0.4883	0.5633
C	0.3116	0.3988	0.4427	0.4609	0.5778
AVG.	0.3116	0.3838	0.4427	0.4787	0.5633

TABLE354 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1506	0.1506	0.1514	0.1517	0.1525
B	0.1255	0.1381	0.1514	0.1648	0.1652
C	0.1381	0.151	0.151	0.1521	0.1525
AVG.	0.1381	0.1465	0.1512	0.1562	0.1567



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโวลต์แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระบายทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE355 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0759	0.0762	0.0768	0.0768	0.077
B	0.0759	0.0762	0.0766	0.077	0.077
C	0.0757	0.0762	0.0766	0.077	0.0772
AVG.	0.0758	0.0762	0.0767	0.077	0.0771

TABLE356 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0623	0.0621	0.0618	0.0618	0.0617
B	0.0624	0.062	0.0618	0.0618	0.0617
C	0.0624	0.062	0.062	0.0617	0.0617
AVG.	0.0624	0.062	0.0619	0.0618	0.0617

TABLE357 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0618	0.0618	0.062	0.062	0.0623
B	0.0495	0.062	0.062	0.0621	0.0747
C	0.062	0.062	0.062	0.0621	0.0623
AVG.	0.0578	0.0619	0.062	0.0621	0.0664

TABLE358 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3056	0.3612	0.471	0.4697	0.525
B	0.2786	0.3334	0.374	0.4421	0.5664
C	0.3073	0.3751	0.4167	0.4421	0.5373
AVG.	0.2972	0.3565	0.4206	0.4513	0.5429

TABLE359 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1477	0.1357	0.148	0.1608	0.1488
B	0.1231	0.1477	0.1357	0.148	0.1612
C	0.1354	0.1477	0.1357	0.1364	0.1488
AVG.	0.1354	0.1437	0.1398	0.1484	0.1529

TABLE360 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0511	0.0512	0.0513	0.0515	0.0513
B	0.0511	0.0512	0.0513	0.0515	0.0513
C	0.0511	0.0513	0.0513	0.0513	0.0515
AVG.	0.0511	0.0513	0.0513	0.0514	0.0514

TABLE361 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.577	1.6106	1.3839	1.3212	1.3331
B	2.7505	1.6464	1.372	1.3331	1.3807
C	2.4635	1.6106	1.4317	1.3569	1.3093
AVG.	2.597	1.6225	1.3959	1.337	1.341

TABLE362 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.734	0.7039	0.4275	0.4275	0.4383
B	1.9224	0.7397	0.5344	0.4265	0.4502
C	1.6542	0.7755	0.5118	0.4383	0.4383
AVG.	1.7702	0.7397	0.4912	0.4308	0.4423

TABLE363 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5057	1.3505	1.0355	1.0613	1.047
B	2.7894	1.3775	1.095	1.0731	1.0706
C	2.6121	1.345	1.1664	1.0588	1.0353
AVG.	2.6357	1.3577	1.099	1.0644	1.051

TABLE364 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6352	0.5958	0.3321	0.2937	0.3193
B	1.8887	0.6972	0.3831	0.3321	0.3321
C	1.7071	0.5747	0.3296	0.3065	0.3065
AVG.	1.7437	0.6226	0.3483	0.3108	0.3193

TABLE370 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4553	0.4283	0.2103	0.1643	0.1291
B	1.8134	0.4967	0.2442	0.1878	0.1291
C	1.5131	0.3936	0.2093	0.1765	0.1294
AVG.	1.5939	0.4395	0.2213	0.1762	0.1292

TABLE371 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4072	0.3264	0.1402	0.1171	0.0822
B	1.6398	0.408	0.2453	0.1526	0.1056
C	1.1746	0.3388	0.1986	0.1174	0.0939
AVG.	1.4072	0.3577	0.1947	0.129	0.0939

TABLE372 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1993	0.3562	0.1435	0.1199	0.0968
B	1.8999	0.38	0.2272	0.1442	0.1207
C	1.315	0.3571	0.1312	0.1081	0.0845
AVG.	1.4714	0.3644	0.1673	0.1241	0.1007

TABLE373 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3286	1.2801	1.0874	0.9531	0.8992
B	2.6416	1.2927	0.9586	0.9912	0.9706
C	2.2034	1.1797	0.9838	0.9531	0.9579
AVG.	2.3912	1.2509	1.0099	0.9658	0.9426

TABLE374 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6441	0.6024	0.2894	0.2642	0.2649
B	1.6943	0.615	0.3774	0.2768	0.2775
C	1.619	0.5536	0.302	0.2642	0.2775
AVG.	1.6525	0.5903	0.3229	0.2684	0.2733

TABLE375 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.771	2.9721	2.2845	1.9002	1.7544
B	3.8562	3.3556	2.4659	2.1395	1.9322
C	4.048	3.3199	2.4126	1.9002	1.8041
AVG.	3.8918	3.2159	2.3876	1.9799	1.8302

TABLE376 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.262	1.7152	1.3615	1.2221	1.085
B	2.4283	1.9618	1.5115	1.2435	1.1495
C	2.3428	1.8975	1.4365	1.1471	1.0958
AVG.	2.3444	1.8582	1.4365	1.2042	1.1101

TABLE377 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8227	2.5303	1.7722	1.4137	1.2933
B	2.968	2.6368	1.9731	1.598	1.4576
C	3.1968	2.5809	1.8402	1.5058	1.3829
AVG.	2.9958	2.5827	1.8618	1.5058	1.3779

TABLE378 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7038	1.456	0.9091	0.7863	0.6801
B	1.9385	1.5579	1.0909	0.8552	0.7616
C	2.1221	1.5446	1.0526	0.8133	0.7129
AVG.	1.9215	1.5195	1.0175	0.8183	0.7182

TABLE379 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8131	2.3717	1.5401	1.1255	0.939
B	2.952	2.547	1.6704	1.2765	1.0211
C	2.7418	2.4527	1.4809	1.1438	0.9412
AVG.	2.8356	2.4571	1.5638	1.1819	0.9671

TABLE380 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5728	1.4	0.8941	0.6118	0.5294
B	1.7136	1.5294	1.047	0.7075	0.6014
C	1.8502	1.4353	0.9412	0.6486	0.5424
AVG.	1.7122	1.4549	0.9608	0.6559	0.5577

TABLE381 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 75d

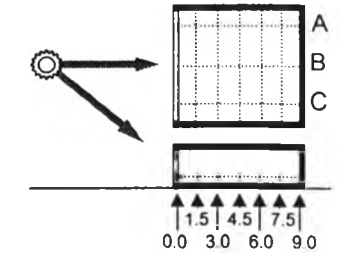
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7111	1.3303	0.6591	0.4968	0.3185
B	1.774	1.5688	0.8851	0.6003	0.3312
C	1.8153	1.4308	0.7549	0.5223	0.3312
AVG.	1.7668	1.4433	0.7664	0.5398	0.327

TABLE382 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2741	1.022	0.5924	0.5014	0.2607
B	1.3391	1.2474	0.7811	0.4902	0.3151
C	1.2935	1.2033	0.6117	0.3943	0.284
AVG.	1.3022	1.1576	0.6617	0.462	0.2866

TABLE383 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5923	1.4148	0.617	0.4021	0.2457
B	1.8705	1.494	0.8882	0.5238	0.3343
C	1.7465	1.389	0.7099	0.4123	0.2229
AVG.	1.7364	1.4326	0.7384	0.4461	0.2676



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE384 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0042	1.9858	1.3329	1.0297	0.8386
B	2.4753	2.1578	1.5551	1.1441	0.9805
C	2.6952	2.1522	1.4113	1.0374	0.8795
AVG.	2.3916	2.0986	1.4331	1.0704	0.8996

TABLE385 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3984	1.3079	0.8362	0.5884	0.528
B	1.7187	1.4549	0.9863	0.6832	0.5812
C	2.0133	1.3936	0.9112	0.6171	0.5295
AVG.	1.7102	1.3854	0.9112	0.6296	0.5462

TABLE386 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 75d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1372	1.0203	0.6187	0.3761	0.2118
B	1.3942	1.3144	0.7893	0.4188	0.2585
C	1.3668	1.1163	0.565	0.3113	0.2185
AVG.	1.2994	1.1503	0.6577	0.3687	0.2296

TABLE387 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3803	2.6851	2.1795	2.0015	1.8681
B	2.4689	2.907	2.4686	2.1461	2.0238
C	2.3582	2.8848	2.4686	2.1127	1.9682
AVG.	2.4024	2.8256	2.3722	2.0868	1.9534

TABLE388 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0858	1.7797	1.4775	1.3013	1.2425
B	1.1193	1.8917	1.623	1.3992	1.332
C	1.0634	1.7909	1.6118	1.3992	1.3096
AVG.	1.0895	1.8208	1.5708	1.3665	1.2947

TABLE389 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4487	1.9467	1.7617	1.5662	1.393
B	1.4681	2.0327	1.9043	1.7353	1.5301
C	1.4342	2.0486	1.8521	1.6527	1.4696
AVG.	1.4503	2.0094	1.8393	1.6514	1.4642

TABLE390 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6464	1.237	1.1033	0.9584	0.8488
B	0.6352	1.3819	1.2593	1.0364	0.9158
C	0.7244	1.3707	1.2259	1.0052	0.9047
AVG.	0.6686	1.3299	1.1961	1	0.8898

TABLE391 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6828	1.9614	1.653	1.3228	1.203
B	1.9571	2.1731	1.7831	1.5167	1.3208
C	1.7458	2.1285	1.6939	1.4233	1.2509
AVG.	1.7952	2.0877	1.71	1.4209	1.2582

TABLE392 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5326	1.0453	0.9452	0.7895	0.7005
B	0.4993	1.212	1.0341	0.8876	0.7767
C	0.6324	1.2343	1.0564	0.8432	0.7323
AVG.	0.5548	1.1639	1.0119	0.8401	0.7365

TABLE393 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5207	0.8306	0.6323	0.5344	0.3737
B	0.5579	1.0166	0.843	0.5579	0.4474
C	0.4452	0.9174	0.7438	0.5703	0.4101
AVG.	0.5079	0.9215	0.7397	0.5542	0.4104

TABLE394 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1723	0.6276	0.5552	0.4318	0.3463
B	0.16	0.7753	0.7155	0.5428	0.4081
C	0.1477	0.7279	0.6662	0.507	0.371
AVG.	0.16	0.7103	0.6456	0.4939	0.3751

TABLE395 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4544	0.7397	0.6619	0.4846	0.3529
B	0.4544	0.9186	0.8174	0.6028	0.4363
C	0.3956	0.857	0.699	0.5424	0.3773
AVG.	0.4348	0.8384	0.7261	0.5433	0.3889

TABLE396 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4171	1.6088	1.393	1.195	1.0346
B	1.4171	1.7974	1.6124	1.3686	1.1797
C	1.096	1.7935	1.5312	1.2817	1.1092
AVG.	1.3101	1.7333	1.5122	1.2818	1.1078

TABLE397 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5371	0.9818	0.8865	0.6934	0.6311
B	0.5157	1.122	1.0055	0.8252	0.7058
C	0.5479	1.0789	0.9818	0.7709	0.6623
AVG.	0.5336	1.0609	0.9579	0.7632	0.6664

TABLE398 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 66d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1432	0.6308	0.5713	0.4293	0.3294
B	0.1547	0.7516	0.7261	0.5356	0.39
C	0.1547	0.7022	0.6308	0.488	0.3436
AVG.	0.1509	0.6949	0.6427	0.4843	0.3543

TABLE399 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0011	1.0853	1.3005	1.3122	1.3472
B	1.0572	1.1882	1.3098	1.406	1.406
C	0.9824	1.1227	1.3591	1.3778	1.3872
AVG.	1.0135	1.132	1.3231	1.3653	1.3801

TABLE400 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5787	0.6247	0.7468	0.7837	0.7574
B	0.6247	0.6755	0.8191	0.8667	0.8405
C	0.5594	0.6675	0.788	0.8482	0.8298
AVG.	0.5876	0.6559	0.7846	0.8328	0.8092

TABLE401 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6299	0.7574	0.7785	0.8837	0.8504
B	0.7139	0.7364	0.8416	0.9134	0.9047
C	0.5996	0.7364	0.7906	0.8732	0.8942
AVG.	0.6478	0.7434	0.8036	0.8901	0.8831

TABLE402 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2435	0.2752	0.3387	0.4243	0.4129
B	0.2858	0.3282	0.3705	0.4552	0.4349
C	0.2223	0.2858	0.3282	0.4031	0.4031
AVG.	0.2505	0.2964	0.3458	0.4275	0.417

TABLE403 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5869	0.7437	0.8191	0.9354	0.9526
B	0.6518	0.763	0.8565	0.9569	0.9805
C	0.5847	0.7563	0.8063	0.9508	0.9706
AVG.	0.6078	0.7543	0.8273	0.9477	0.9679

TABLE404 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2463	0.2868	0.3455	0.4251	0.4527
B	0.2989	0.3578	0.376	0.4969	0.4839
C	0.2375	0.3061	0.336	0.4453	0.4656
AVG.	0.2609	0.3169	0.3525	0.4558	0.4674

TABLE405 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 48d

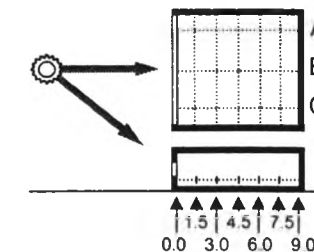
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.056	0.0747	0.1121	0.1216	0.1307
B	0.056	0.0747	0.1121	0.1214	0.1398
C	0.056	0.0747	0.1029	0.1216	0.1305
AVG.	0.056	0.0747	0.109	0.1216	0.1337

TABLE406 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0462	0.0554	0.0645	0.0645	0.0828
B	0.0462	0.0554	0.0553	0.0645	0.0922
C	0.0463	0.0461	0.0554	0.0645	0.083
AVG.	0.0462	0.0523	0.0584	0.0645	0.086

TABLE407 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0453	0.0724	0.0994	0.1085	0.1175
B	0.0453	0.0724	0.0994	0.1175	0.1285
C	0.0363	0.0633	0.0906	0.1085	0.1173
AVG.	0.0423	0.0694	0.0965	0.1115	0.1205



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลทแฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระบายทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE408 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5354	0.6509	0.7034	0.7979	0.7857
B	0.5879	0.7139	0.7664	0.8381	0.8486
C	0.5144	0.6614	0.7019	0.7874	0.7874
AVG.	0.5459	0.6754	0.7239	0.8078	0.8072

TABLE409 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2082	0.2499	0.2903	0.3644	0.3948
B	0.2603	0.2915	0.3325	0.3948	0.4156
C	0.177	0.2499	0.302	0.3533	0.3741
AVG.	0.2152	0.2638	0.3083	0.3709	0.3948

TABLE410 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 48d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0383	0.0479	0.0577	0.0577	0.0868
B	0.0383	0.048	0.0576	0.0674	0.0868
C	0.0383	0.048	0.0576	0.0577	0.0773
AVG.	0.0383	0.048	0.0577	0.0609	0.0836

TABLE411 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.43	0.5375	0.5008	0.4561	0.4448
B	0.4936	0.5555	0.5277	0.4821	0.4812
C	0.4218	0.5187	0.5017	0.4732	0.4553
AVG.	0.4485	0.5372	0.5101	0.4705	0.4605

TABLE412 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3221	0.3399	0.3338	0.3327	0.322
B	0.3418	0.4485	0.3803	0.3494	0.3375
C	0.3251	0.3387	0.3453	0.3392	0.3292
AVG.	0.3296	0.3757	0.3532	0.3404	0.3295

TABLE413 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1822	0.2358	0.2149	0.1934	0.193
B	0.193	0.2466	0.2363	0.2149	0.2041
C	0.1822	0.2578	0.2149	0.2037	0.2041
AVG.	0.1858	0.2467	0.222	0.204	0.2004

TABLE414 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1281	0.1605	0.1286	0.1286	0.1286
B	0.1495	0.1712	0.1608	0.1504	0.1289
C	0.1281	0.1498	0.1394	0.1289	0.1289
AVG.	0.1352	0.1605	0.1429	0.136	0.1288

TABLE415 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3357	0.3704	0.382	0.3589	0.3473
B	0.3357	0.4168	0.4283	0.4052	0.3936
C	0.2894	0.382	0.382	0.3704	0.3704
AVG.	0.3203	0.3897	0.3975	0.3782	0.3704

TABLE416 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2279	0.2398	0.2512	0.2512	0.2404
B	0.2621	0.2621	0.2741	0.2627	0.2633
C	0.2165	0.2512	0.2627	0.2518	0.2404
AVG.	0.2355	0.251	0.2627	0.2552	0.248

TABLE417 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1185	0.1185	0.1314	0.1182	0.1317
B	0.1185	0.1317	0.1314	0.1449	0.1449
C	0.1185	0.1317	0.1314	0.1317	0.1317
AVG.	0.1185	0.1273	0.1314	0.1316	0.1361

TABLE418 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0513	0.0515	0.0516	0.0645	0.0776
B	0.0642	0.0643	0.0772	0.0774	0.0776
C	0.0513	0.0515	0.0643	0.0774	0.0774
AVG.	0.0556	0.0558	0.0644	0.0731	0.0775

TABLE419 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0845	0.0966	0.1084	0.1207	0.1207
B	0.0845	0.1084	0.1204	0.1207	0.1207
C	0.0845	0.1087	0.1084	0.1207	0.1207
AVG.	0.0845	0.1045	0.1124	0.1207	0.1207

TABLE420 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1726	0.205	0.1946	0.195	0.1842
B	0.1834	0.227	0.2595	0.2059	0.195
C	0.1726	0.2054	0.1946	0.195	0.195
AVG.	0.1762	0.2125	0.2162	0.1986	0.1914

TABLE421 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1237	0.1237	0.1349	0.1234	0.1237
B	0.1462	0.1349	0.1458	0.1458	0.1349
C	0.1124	0.1349	0.1349	0.1346	0.1237
AVG.	0.1274	0.1312	0.1386	0.1346	0.1274

TABLE422 party couldy/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 27d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0506	0.0506	0.0632	0.0632	0.0629
B	0.0506	0.0506	0.0506	0.0632	0.0631
C	0.0506	0.0506	0.0632	0.0631	0.0631
AVG.	0.0506	0.0506	0.059	0.0632	0.063

TABLE423 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6968	2.2482	2.4707	2.492	2.5985
B	1.8241	2.3543	2.4281	2.5559	2.7263
C	1.9937	2.3642	2.492	2.5559	2.705
AVG.	1.8382	2.3222	2.4636	2.5346	2.6766

TABLE424 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5416	0.8882	0.8882	0.8197	0.7981
B	0.7799	1.1048	0.9315	0.9491	0.8628
C	0.8665	0.9315	0.9532	0.8844	0.8844
AVG.	0.7293	0.9748	0.9243	0.8844	0.8484

TABLE425 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4012	0.5288	0.6612	0.7347	0.8082
B	0.3647	0.6383	0.5143	0.5878	0.8817
C	0.4924	0.4924	0.6061	0.698	0.7531
AVG.	0.4194	0.5532	0.5939	0.6735	0.8143

TABLE426 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2609	0.2785	0.26	0.2609	0.2785
B	0.2423	0.2609	0.2423	0.2423	0.26
C	0.2982	0.2971	0.2609	0.2609	0.2796
AVG.	0.2671	0.2789	0.2544	0.2547	0.2727

TABLE427 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5336	0.6962	0.9639	1.0353	1.0927
B	0.5336	0.714	0.9104	1.0353	1.0748
C	0.5891	0.839	0.9282	1.039	1.0032
AVG.	0.5521	0.7497	0.9342	1.0366	1.0569

TABLE428 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2242	0.2587	0.2578	0.2587	0.2587
B	0.2242	0.275	0.2587	0.275	0.2931
C	0.2595	0.2587	0.3104	0.2587	0.1724
AVG.	0.236	0.2641	0.2756	0.2641	0.2414

TABLE429 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

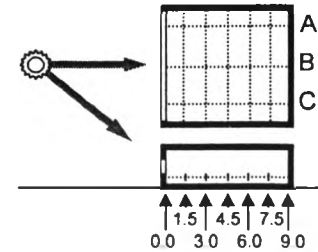
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2678	0.2678	0.3392	0.2866	0.2508
B	0.2856	0.357	0.3213	0.3213	0.3045
C	0.2321	0.3213	0.3035	0.3035	0.2687
AVG.	0.2618	0.3154	0.3213	0.3038	0.2747

TABLE430 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1601	0.1779	0.1779	0.1785	0.1428
B	0.1964	0.2312	0.2312	0.1964	0.1785
C	0.1601	0.1957	0.1964	0.1785	0.1607
AVG.	0.1722	0.2016	0.2018	0.1845	0.1607

TABLE431 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1272	0.1635	0.1811	0.1817	0.163
B	0.1454	0.1635	0.1999	0.1817	0.1817
C	0.1454	0.1641	0.1824	0.1817	0.1817
AVG.	0.1393	0.1637	0.1878	0.1817	0.1755



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลห์แพคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE432 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2856	0.4106	0.482	0.5732	0.6426
B	0.2499	0.3035	0.3927	0.4299	0.5912
C	0.2856	0.3941	0.4299	0.4658	0.5732
AVG.	0.2737	0.3694	0.4349	0.4896	0.6023

TABLE433 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1361	0.1361	0.1375	0.1541	0.1719
B	0.1191	0.1366	0.137	0.1375	0.1719
C	0.1536	0.1366	0.137	0.1375	0.1547
AVG.	0.1363	0.1364	0.1372	0.143	0.1661

TABLE434 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0702	0.0702	0.0702	0.0702	0.0702
B	0.0704	0.0702	0.0704	0.0702	0.0702
C	0.0704	0.0704	0.0704	0.0702	0.0702
AVG.	0.0703	0.0702	0.0703	0.0702	0.0702

TABLE435 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.4961	6.8298	6.449	6.5204	6.4252
B	8.9182	7.1154	7.0678	6.94	6.9012
C	9.3999	7.1154	7.1154	6.925	6.8774
AVG.	8.6047	7.0202	6.8774	6.7951	6.7346

TABLE436 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.4421	2.2161	1.9804	1.7446	1.9659
B	4.2475	2.3812	2.0275	1.9332	1.8861
C	3.919	2.464	2.0275	2.004	1.9097
AVG.	3.8695	2.3538	2.0118	1.8939	1.9206

TABLE437 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6771	1.8238	1.439	1.439	1.5277
B	3.2962	1.8573	1.3598	1.343	1.4773
C	4.0491	1.9305	1.4605	1.343	1.4773
AVG.	3.3408	1.8705	1.4197	1.375	1.4941

TABLE438 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2007	0.5522	0.517	0.502	0.6024
B	1.7234	0.8338	0.4852	0.5354	0.5522
C	1.7067	0.9203	0.6358	0.5187	0.5856
AVG.	1.5436	0.7688	0.546	0.5187	0.58

TABLE439 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.2464	3.0193	2.8256	2.6974	2.6974
B	4.5209	2.874	2.8184	2.8508	2.8274
C	4.747	2.9063	2.7771	2.7212	2.6974
AVG.	4.5048	2.9332	2.807	2.7565	2.7408

TABLE440 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7111	0.9218	0.6516	0.6058	0.6077
B	2.4639	1.0331	0.4927	0.6717	0.6557
C	1.8795	0.9854	0.8106	0.6257	0.6578
AVG.	2.0182	0.9801	0.6516	0.6344	0.6404

TABLE441 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.2328	1.1756	1.0837	0.8633	0.7715
B	2.3609	1.401	1.1388	0.9033	0.7531
C	2.2145	1.3826	1.0323	0.9402	0.8326
AVG.	2.2694	1.3197	1.085	0.9023	0.7857

TABLE442 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2508	0.3669	0.2168	0.2168	0.1828
B	1.8178	0.7338	0.3669	0.3002	0.2327
C	1.651	0.6337	0.3836	0.2668	0.2327
AVG.	1.5732	0.5781	0.3224	0.2613	0.2161

TABLE443 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7142	0.9665	0.9517	0.6406	0.5878
B	2.0424	1.2036	0.9334	0.8236	0.7164
C	1.9512	1.0759	0.7504	0.7164	0.6429
AVG.	1.9026	1.082	0.8785	0.7268	0.649

TABLE444 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7125	1.4646	1.1749	1.211	1.3
B	3.1423	1.4485	1.1105	1.1464	1.2512
C	3.5473	1.5934	1.2232	1.1824	1.2675
AVG.	3.1341	1.5022	1.1696	1.1799	1.2729

TABLE445 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8611	0.4974	0.3369	0.3048	0.369
B	2.028	0.5936	0.369	0.3369	0.369
C	1.6095	0.7059	0.3851	0.3369	0.369
AVG.	1.8328	0.599	0.3637	0.3262	0.369

TABLE446 clear sky/ 12am/ N
9*9*6 rR 0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.027	0.1467	0.085	0.0652	0.0652
B	1.2389	0.4401	0.1141	0.1141	0.0815
C	1.3618	0.4401	0.1793	0.0978	0.0978
AVG.	1.2092	0.3423	0.1195	0.0924	0.0815

TABLE447 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5695	1.9725	2.066	2.066	2.1938
B	1.5483	1.7816	1.9513	2.0447	2.1938
C	1.612	1.7816	1.9301	2.0447	2.1512
AVG.	1.5766	1.8453	1.9825	2.0518	2.1796

TABLE448 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6282	0.6744	0.7179	0.6744	0.6744
B	0.6527	0.6962	0.7615	0.7397	0.7615
C	0.6715	0.7397	0.7179	0.7179	0.7179
AVG.	0.6508	0.7034	0.7324	0.7107	0.7179

TABLE449 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.5794	0.7423	0.7967	0.8479	0.9168
B	0.5432	0.6699	0.7242	0.866	0.9021
C	0.5633	0.7061	0.7604	0.7758	0.9021
AVG.	0.5619	0.7061	0.7604	0.8299	0.907

TABLE450 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3367	0.318	0.318	0.3004	0.3392
B	0.318	0.2993	0.2993	0.3192	0.3204
C	0.3367	0.318	0.318	0.3204	0.3192
AVG.	0.3305	0.3118	0.3118	0.3133	0.3263

TABLE451 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4254	0.709	0.8331	0.9606	1.0139
B	0.4254	0.6937	0.7827	0.8716	0.8894
C	0.6204	0.7293	0.8538	0.7827	0.9428
AVG.	0.4904	0.7107	0.8232	0.8716	0.9487

TABLE452 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.2076	0.2249	0.2604	0.2431	0.2431
B	0.2249	0.2422	0.2604	0.2431	0.2431
C	0.2249	0.2431	0.2431	0.2431	0.2431
AVG.	0.2192	0.2367	0.2546	0.2431	0.2431

TABLE453 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

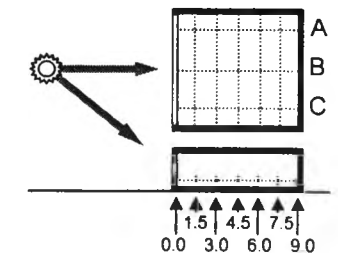
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1423	0.1779	0.1785	0.1785	0.1607
B	0.1601	0.1957	0.1785	0.1785	0.1785
C	0.1423	0.1601	0.1785	0.1785	0.1607
AVG.	0.1482	0.1779	0.1785	0.1785	0.1666

TABLE454 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1075	0.1079	0.1079	0.1079	0.1079
B	0.1075	0.1254	0.1258	0.1258	0.1082
C	0.1075	0.1258	0.1258	0.1263	0.1082
AVG.	0.1075	0.1197	0.1198	0.12	0.1081

TABLE455 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1086	0.1267	0.1267	0.1272	0.1267
B	0.1086	0.1267	0.1267	0.1272	0.1272
C	0.1086	0.1267	0.1267	0.1267	0.1272
AVG.	0.1086	0.1267	0.1267	0.127	0.127



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ.ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE456 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3024	0.3913	0.5336	0.6048	0.676
B	0.2846	0.3558	0.4269	0.5159	0.6226
C	0.3202	0.4269	0.4981	0.5159	0.6226
AVG.	0.3024	0.3913	0.4862	0.5455	0.6404

TABLE467 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1356	0.1526	0.1526	0.1696	0.1696
B	0.1696	0.1526	0.1526	0.1531	0.1701
C	0.2212	0.1526	0.1701	0.1531	0.1701
AVG.	0.1755	0.1526	0.1584	0.1586	0.1699

TABLE458 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704
B	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704
C	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704	0.0707
AVG.	0.0704	0.0704	0.0704	0.0704	0.0705

TABLE459 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.3163	4.9492	5.0688	4.8032	4.8515
B	7.4485	5.1166	4.9014	5.1412	5.1894
C	7.1868	4.8058	4.9732	4.8032	5.1412
AVG.	7.3172	4.9572	4.9811	4.9159	5.0607

TABLE460 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.604	1.9299	1.5508	1.4516	1.4582
B	4.2086	2.1063	1.6433	1.4976	1.5668
C	3.7668	2.0831	1.7359	1.5437	1.5437
AVG.	3.8598	2.0398	1.6433	1.4976	1.5229

TABLE461 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.6022	2.1082	1.7401	1.7067	1.8071
B	3.6689	1.9179	1.7067	1.7067	1.7903
C	3.9191	2.2254	1.8071	1.7067	1.8071
AVG.	3.7301	2.0838	1.7513	1.7067	1.8015

TABLE462 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6955	1.2423	0.6064	0.4211	0.6929
B	1.897	1.0274	0.6906	0.5895	0.676
C	2.1488	1.0274	0.6737	0.64	0.6737
AVG.	1.9138	1.099	0.6569	0.5502	0.6809

TABLE463 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.8704	2.463	2.2231	2.2871	2.2871
B	4.0943	2.7596	2.2071	2.335	2.351
C	4.2382	2.6152	2.3103	2.2301	2.351
AVG.	4.0676	2.6126	2.2468	2.2841	2.3297

TABLE464 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8795	0.6791	0.5228	0.5086	0.5387
B	2.4955	0.9634	0.5704	0.5228	0.5545
C	2.0532	0.8845	0.6002	0.537	0.537
AVG.	2.1427	0.8424	0.5645	0.5228	0.5434

TABLE465 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5264	0.6274	0.3222	0.3391	0.2713
B	2.8241	0.7291	0.4578	0.39	0.3222
C	2.705	0.763	0.4239	0.373	0.2882
AVG.	2.6852	0.7065	0.4013	0.3674	0.2939

TABLE466 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1802	0.3169	0.2001	0.1334	0.1334
B	1.7786	0.5503	0.2335	0.2168	0.1334
C	1.4724	0.6004	0.2502	0.1668	0.1673
AVG.	1.4771	0.4892	0.2279	0.1723	0.1447

TABLE467 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6354	0.4543	0.2354	0.2354	0.2173
B	2.2168	0.7604	0.3983	0.3078	0.2354
C	2.2977	0.6541	0.3634	0.2544	0.2362
AVG.	2.05	0.6229	0.3324	0.2659	0.2296

TABLE468 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8713	1.5423	1.4202	1.4202	1.4698
B	3.6752	1.5587	1.3004	1.3917	1.4367
C	3.2872	1.7835	1.3991	1.3751	1.4202
AVG.	3.2779	1.6282	1.3732	1.3957	1.4422

TABLE469 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7648	0.5776	0.3507	0.3519	0.3814
B	2.3745	0.7726	0.4813	0.3667	0.4145
C	1.7222	0.738	0.4346	0.3667	0.3826
AVG.	1.9538	0.6961	0.4222	0.3617	0.3929

TABLE470 clear sky/ 12am/ N
9*9*9 rR 0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2141	0.4266	0.2469	0.0656	0.0658
B	1.8704	0.3774	0.1975	0.0991	0.0823
C	1.2634	0.428	0.214	0.1156	0.0988
AVG.	1.4493	0.4106	0.2195	0.0934	0.0823

TABLE471 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.9969	1.2302	1.4635	1.5483	1.6756
B	1.1241	1.0605	1.315	1.4211	1.6613
C	1.1288	1.315	1.3999	1.4635	1.6187
AVG.	1.0833	1.2019	1.3928	1.4776	1.6519

TABLE472 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4608	0.4828	0.5047	0.5047	0.5047
B	0.4608	0.4828	0.5025	0.4828	0.5047
C	0.4807	0.4828	0.5047	0.5267	0.4828
AVG.	0.4674	0.4828	0.504	0.5047	0.4974

TABLE473 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.6048	0.7115	0.9784	0.9639	0.9639
B	0.5692	0.7471	0.8033	0.9104	0.9818
C	0.6582	0.8005	0.8568	0.9104	0.9818
AVG.	0.6107	0.753	0.8795	0.9282	0.9758

TABLE474 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3004	0.3204	0.3581	0.3755	0.3392
B	0.3392	0.3392	0.3581	0.3581	0.3392
C	0.3216	0.3392	0.3581	0.3581	0.3405
AVG.	0.3204	0.3329	0.3581	0.3639	0.3396

TABLE475 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.4577	0.5829	0.6006	0.7445	0.8686
B	0.4753	0.5123	0.6183	0.7419	0.8154
C	0.4049	0.5299	0.6359	0.6913	0.7977
AVG.	0.4459	0.5417	0.6183	0.7259	0.8272

TABLE476 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1916	0.1916	0.1916	0.1923	0.2098
B	0.1916	0.2091	0.1916	0.1916	0.2098
C	0.1923	0.1916	0.1923	0.1923	0.2098
AVG.	0.1919	0.1974	0.1919	0.1921	0.2098

TABLE477 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

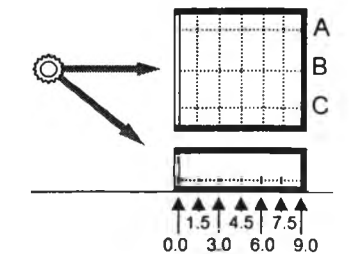
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1056	0.1056	0.1056	0.1056	0.1053
B	0.1056	0.1056	0.1056	0.1056	0.1056
C	0.1056	0.1232	0.1232	0.1056	0.1232
AVG.	0.1056	0.1115	0.1115	0.1056	0.1114

TABLE478 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0893	0.0893	0.0893	0.0717	0.0717
B	0.0889	0.0893	0.0893	0.0896	0.0896
C	0.0893	0.0893	0.0893	0.0896	0.0896
AVG.	0.0891	0.0893	0.0893	0.0836	0.0836

TABLE479 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0714	0.0893	0.0896	0.0899	0.0899
B	0.0893	0.0896	0.0896	0.0899	0.1079
C	0.0889	0.0896	0.0896	0.0899	0.0902
AVG.	0.0832	0.0895	0.0896	0.0899	0.096



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพท้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวนั้นจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในห้องจำลอง (ต่อ)

TABLE480 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3886	0.5299	0.6006	0.6359	0.7419
B	0.3533	0.4416	0.5476	0.6183	0.7041
C	0.4254	0.4929	0.5299	0.6712	0.6712
AVG.	0.3891	0.4881	0.5594	0.6418	0.7058

TABLE481 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.1521	0.169	0.1696	0.169	0.1865
B	0.1352	0.1521	0.1696	0.1696	0.1865
C	0.169	0.1859	0.169	0.1696	0.1865
AVG.	0.1521	0.169	0.1694	0.1694	0.1865

TABLE482 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.0699	0.0699	0.0699	0.0699	0.0702
B	0.0699	0.0699	0.0702	0.0699	0.0702
C	0.0699	0.0702	0.0702	0.0702	0.0702
AVG.	0.0699	0.07	0.0701	0.07	0.0702

TABLE483 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.6451	4.1714	3.6864	3.6136	3.5651
B	6.1791	4.2442	3.7412	3.5964	3.6688
C	6.2273	4.2964	3.7106	3.5651	3.6379
AVG.	6.3505	4.2373	3.7127	3.5917	3.6239

TABLE484 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8641	1.4548	1.1645	1.096	1.0321
B	3.7278	1.6821	1.3015	1.096	1.1239
C	3.296	1.8038	1.3015	1.1468	1.1698
AVG.	3.296	1.6469	1.2558	1.1129	1.1086

TABLE485 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5572	2.4601	2.0513	2.1443	2.1417
B	4.6376	2.4102	2.1847	2.1347	2.1919
C	4.7041	2.6762	2.1775	2.1417	2.1584
AVG.	4.2996	2.5155	2.1378	2.1402	2.164

TABLE486 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7701	0.7959	0.744	0.7292	0.7666
B	3.0004	1.0555	0.7786	0.7466	0.8014
C	2.3279	1.2112	0.9028	0.7143	0.7317
AVG.	2.3662	1.0209	0.8085	0.73	0.7666

TABLE487 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.6829	2.2001	1.8335	1.8016	1.8712
B	3.9184	2.232	1.8972	1.8335	1.9032
C	3.7785	2.2161	1.8175	1.8016	1.7593
AVG.	3.7932	2.2161	1.8494	1.8122	1.8446

TABLE488 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6953	0.5776	0.4158	0.4318	0.4158
B	2.5189	0.8182	0.4318	0.4653	0.4318
C	1.9895	0.8343	0.5295	0.4492	0.4478
AVG.	2.0679	0.7434	0.459	0.4488	0.4318

TABLE489 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3838	0.6547	0.3022	0.1853	0.1179
B	2.6188	0.7386	0.3693	0.219	0.169
C	2.5349	0.6883	0.32	0.1684	0.1516
AVG.	2.5125	0.6939	0.3305	0.1909	0.1462

TABLE490 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3842	0.4002	0.2493	0.1001	0.0834
B	1.9345	0.517	0.3169	0.1167	0.0997
C	1.4009	0.5003	0.2168	0.1167	0.1167
AVG.	1.5732	0.4725	0.261	0.1112	0.1

TABLE491 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-70 w-0 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7197	0.4299	0.1607	0.125	0.1263
B	1.881	0.7166	0.2508	0.2142	0.1438
C	1.7438	0.5195	0.215	0.1612	0.1438
AVG.	1.7815	0.5553	0.2088	0.1668	0.138

TABLE492 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.3307	1.8212	1.679	1.6184	1.6514
B	3.6424	1.8704	1.5802	1.6296	1.6679
C	3.2592	2.0181	1.6625	1.5967	1.6349
AVG.	3.4108	1.9032	1.6406	1.6149	1.6514

TABLE493 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR c-0 w-70 f-0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8264	0.5511	0.3621	0.3475	0.3779
B	2.1413	0.6613	0.4409	0.3149	0.3791
C	1.9209	0.74	0.4409	0.3306	0.3779
AVG.	1.9629	0.6508	0.4146	0.331	0.3783

TABLE494 clear sky/ 12am/ N
9*9*18 rR 0/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.2155	0.2079	0.0805	0.0646	0.0648
B	2.2301	0.3359	0.1449	0.1134	0.1296
C	1.1873	0.4638	0.1931	0.0972	0.0972
AVG.	1.5443	0.3359	0.1395	0.0917	0.0972

TABLE495 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ win area 9*0.5

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3104	0.2429	0.0982	0.0591	0.0414
B	1.0374	0.3133	0.1217	0.0771	0.054
C	0.6405	0.2647	0.1109	0.0534	0.0477
AVG.	0.9961	0.2736	0.1103	0.0632	0.0477

TABLE496 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ win area 9*0.5

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.1378	0.2776	0.1244	0.0683	0.0408
B	1.1168	0.3585	0.1665	0.0751	0.0543
C	0.761	0.2513	0.0974	0.0681	0.0407
AVG.	1.0052	0.2958	0.1294	0.0705	0.0453

TABLE497 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ win area 9*2

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.1892	0.7153	0.3432	0.1316	0.0872
B	3.9418	1.0857	0.4367	0.2199	0.1214
C	2.128	0.569	0.2337	0.164	0.0948
AVG.	3.0863	0.79	0.3379	0.1718	0.1011

TABLE498 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ win area 9*2

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8978	0.5897	0.2506	0.1248	0.0881
B	3.3043	0.8563	0.3533	0.1764	0.1027
C	3.0308	0.5478	0.1693	0.1472	0.0805
AVG.	3.0777	0.6646	0.2577	0.1494	0.0904

TABLE499 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 70/ pG 50/ win area 9*3

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.1537	2.1321	0.697	0.3656	0.1655
B	9.2688	2.9194	1.0924	0.545	0.2921
C	7.8864	2.7064	0.832	0.4785	0.2659
AVG.	7.7696	2.586	0.8738	0.463	0.2411

TABLE500 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 0/ rG 0/ pG 50/ win area 9*3

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	7.9633	1.6818	0.7199	0.3317	0.2108
B	8.8141	2.3321	0.9501	0.472	0.2555
C	5.8579	1.7141	0.5834	0.37	0.1857
AVG.	7.5451	1.9094	0.7511	0.3912	0.2173

TABLE501 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ win area 9*0.5

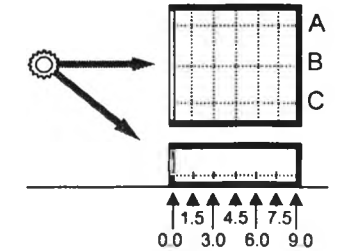
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.303	2.0128	1.5809	1.2958	1.1702
B	3.1909	2.1942	1.9297	1.497	1.3372
C	2.9494	2.198	1.8518	1.4711	1.2916
AVG.	3.1478	2.135	1.7875	1.4213	1.2663

TABLE502 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ win area 9*0.5

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6874	0.9795	0.8857	0.7467	0.7368
B	1.3349	1.2851	1.0072	0.8857	0.7988
C	1.1095	1.259	0.9812	0.877	0.7728
AVG.	1.3773	1.1746	0.958	0.8365	0.7695

TABLE503 party cloudy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ win area 9*2

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	11.033	7.5636	5.6777	4.6107	4.2214
B	10.892	8.4401	6.5359	5.3058	4.7594
C	10.944	8.3308	6.5272	5.3493	4.5413
AVG.	10.957	8.1115	6.2469	5.0886	4.5074



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR) / ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG) / ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แฟคเตอร์ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ. ระนาบทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE504 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ win area 9*2

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	6.1563	3.5427	2.9399	2.3965	2.2017
B	6.9812	4.3229	3.4096	2.7834	2.5398
C	5.6961	3.9402	3.3487	2.822	2.5007
AVG.	6.2779	3.9353	3.2327	2.6673	2.4141

TABLE505 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ win area 9*3

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	22.86	12.988	10.997	7.9524	7.1182
B	23.864	14.372	12.289	8.8209	8.3162
C	21.894	14.016	10.852	8.8309	8.2018
AVG.	22.872	13.792	11.379	8.5348	7.8787

TABLE506 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ win area 9*3

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	9.5708	6.015	4.4699	3.6513	3.1844
B	11.067	5.8677	4.925	3.9961	3.6223
C	10.096	6.6331	4.7455	3.9236	3.5103
AVG.	10.245	6.1719	4.7135	3.857	3.439

TABLE507 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 43.75/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.2625	2.5404	2.4009	1.8566	1.6502
B	2.3419	2.9728	2.8548	2.2603	1.8003
C	2.1178	2.774	2.5653	2.1803	1.7403
AVG.	2.2407	2.7624	2.607	2.0991	1.7303

TABLE508 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 37.5/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8703	1.9612	2.0766	1.6296	1.2582
B	1.976	2.4655	2.3902	1.9171	1.5412
C	1.8858	2.7266	2.2537	1.8561	1.4488
AVG.	1.9107	2.3845	2.2402	1.8009	1.4161

TABLE509 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 25/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4413	1.7136	1.316	0.9705	0.7545
B	1.6758	2.1077	1.563	1.1414	0.942
C	1.6844	1.9941	1.6255	1.1327	0.8746
AVG.	1.6005	1.9385	1.5015	1.0815	0.857

TABLE510 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 12.5/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3952	1.3689	1.0742	0.8047	0.7272
B	1.6454	1.6581	1.2	1.0471	0.8435
C	1.4502	1.5937	1.1903	0.9889	0.7756
AVG.	1.4969	1.5402	1.1548	0.9469	0.7821

TABLE511 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 43.75

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.9535	2.9494	2.625	2.0174	1.7809
B	3.9609	3.3575	2.7563	2.2282	2.0545
C	3.9319	3.2073	2.5924	2.139	1.9446
AVG.	3.9488	3.1714	2.6579	2.1282	1.9267

TABLE512 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 37.5

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.4144	2.5355	1.8984	1.4501	1.2922
B	3.5302	2.9013	2.3878	1.6547	1.4526
C	3.4428	2.7995	2.3664	1.5657	1.3992
AVG.	3.4625	2.7454	2.2176	1.5569	1.3813

TABLE513 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 25

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.3659	1.6054	1.1986	1.0091	0.8944
B	3.1069	1.9079	1.5171	1.1185	0.994
C	3.0307	1.7937	1.4836	1.0764	0.994
AVG.	2.8345	1.769	1.3998	1.068	0.9608

TABLE514 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 12.5

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.5747	1.5945	1.2332	0.9696	0.9174
B	2.6404	1.7831	1.3476	1.0022	0.9204
C	2.6056	1.6585	1.2634	0.9834	0.9034
AVG.	2.6069	1.6787	1.2814	0.9851	0.9137

TABLE515 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 43.75/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.6856	3.8602	2.9477	2.4171	1.9814
B	5.2955	4.2979	3.3162	2.5498	2.3592
C	5.1685	4.0501	3.2625	2.3434	2.1603
AVG.	5.0499	4.0694	3.1755	2.4368	2.167

TABLE516 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 37.5/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.2953	2.6796	1.9783	1.677	1.4468
B	4.6106	3.1525	2.2404	1.8164	1.5731
C	4.6752	2.9949	2.2142	1.8556	1.5471
AVG.	4.527	2.9423	2.1443	1.783	1.5223

TABLE517 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 25/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5915	2.3299	1.5323	1.333	1.2179
B	3.2878	2.1181	1.769	1.5074	1.3455
C	2.7068	1.9593	1.8313	1.3953	1.2707
AVG.	3.1953	2.1358	1.7109	1.4119	1.278

TABLE518 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 12.5/ 78d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.0506	1.8784	1.5351	1.338	1.183
B	3.1777	2.3097	1.8309	1.4647	1.3098
C	3.3048	2.3097	1.7182	1.4084	1.3098
AVG.	3.1777	2.1659	1.6947	1.4037	1.2675

TABLE519 party couldy/ 12am/ N
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.7166	2.8182	2.1293	1.7937	1.5212
B	3.8577	3.2584	2.1578	1.8096	1.5895
C	3.6923	2.9612	2.3702	1.8193	1.5513
AVG.	3.7555	3.0126	2.2191	1.8075	1.554

TABLE520 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.8662	1.8989	1.4921	1.2268	1.1186
B	2.9737	2.0243	1.618	1.317	1.1727
C	2.8383	1.9236	1.5281	1.2629	1.1005
AVG.	2.8927	1.9489	1.5461	1.2689	1.1306

TABLE521 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.8845	1.5459	1.0337	0.8696	0.7523
B	2.2588	1.6568	1.1485	0.9024	0.8014
C	2.0246	1.6184	1.0535	0.8341	0.7523
AVG.	2.056	1.607	1.0785	0.8687	0.7687

TABLE522 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.7372	1.2554	1.0422	0.8764	0.7816
B	1.761	1.3738	1.1132	0.9238	0.8252
C	1.6739	1.279	0.9948	0.8527	0.778
AVG.	1.724	1.3027	1.0501	0.8843	0.7949

TABLE523 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4841	1.233	1.096	0.959	1.0321
B	1.6668	1.1873	1.2102	1.0275	0.9633
C	1.6139	1.233	1.0503	0.959	0.9362
AVG.	1.5883	1.2178	1.1188	0.9818	0.9772

TABLE524 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.046	1.4152	1.3724	1.2585	1.2081
B	1.244	1.516	1.5106	1.3773	1.3362
C	1.1803	1.5356	1.5053	1.3097	1.2637
AVG.	1.1568	1.4889	1.4628	1.3152	1.2693

TABLE525 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

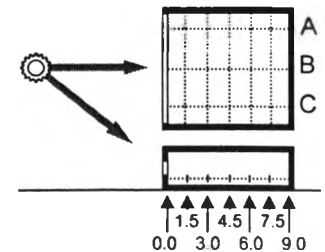
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0139	1.2534	1.176	0.965	0.9021
B	1.1498	1.3275	1.18	1.0122	0.9493
C	1.0767	1.3432	1.1643	1.0069	0.8758
AVG.	1.0801	1.3081	1.1734	0.9947	0.909

TABLE526 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5786	1.8972	1.7234	1.5424	1.4624
B	1.7523	2.1245	1.899	1.6807	1.6225
C	1.7234	2.1027	1.8771	1.688	1.5279
AVG.	1.6848	2.0414	1.8332	1.637	1.5376

TABLE527 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0598	1.4207	1.3525	1.3525	1.1632
B	1.2057	1.605	1.5206	1.5435	1.2393
C	1.1827	1.5666	1.5893	1.3219	1.17135
AVG.	1.1494	1.5308	1.4875	1.406	1.172



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR) / ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก(rG) / ค่าสัดส่วนพื้นภายนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวผนังจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

ตารางแสดงข้อมูลค่าเฉลี่ยโลโก้แพคเกจ ที่คำนวณได้จากการวัดค่าความส่องสว่าง ณ ระยะเวลาทำงานภายในหุ่นจำลอง (ต่อ)

TABLE528 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 25/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0951	1.4496	1.3472	1.2999	1.1632
B	1.1818	1.5599	1.4339	1.4496	1.2393
C	1.1503	1.4811	1.5442	1.3236	1.7135
AVG	1.1424	1.4969	1.4418	1.3577	1.372

TABLE529 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 g/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8011	0.7418	0.5934	0.5266	0.4994
B	0.8604	0.8456	0.6676	0.5563	0.5367
C	0.871	0.8456	0.6527	0.5637	0.5118
AVG	0.8442	0.811	0.6379	0.5489	0.516

TABLE530 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 0 g/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.3182	0.3182	0.341	0.3197	0.2968
B	0.3182	0.3637	0.3637	0.3425	0.3197
C	0.2955	0.3864	0.341	0.3425	0.2968
AVG	0.3107	0.3561	0.3485	0.3349	0.3044

TABLE531 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 0 g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.201	0.2446	0.289	0.7969	0.3306
B	0.2233	0.289	0.3099	0.487	0.2645
C	0.2233	0.3113	0.335	0.7305	0.3542
AVG	0.2159	0.2816	0.3113	0.6714	0.3164

TABLE532 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 0 g/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.174	0.1966	0.1523	0.1311	0.1311
B	0.1966	0.2185	0.174	0.1523	0.1305
C	0.2393	0.2393	0.174	0.174	0.1305
AVG	0.2033	0.2182	0.1668	0.1525	0.1307

TABLE533 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.6682	1.9783	1.8085	1.5206	1.4099
B	1.934	2.3178	2.0642	1.6969	1.5575
C	1.7568	2.2846	2.1597	1.741	1.4618
AVG	1.7863	2.1936	2.0108	1.6528	1.4764

TABLE534 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8341	0.9227	0.7751	0.6538	0.6318
B	0.9153	1.0408	0.8742	0.7419	0.6464
C	0.955	1.0851	0.8742	0.7419	0.595
AVG	0.9015	1.0162	0.8411	0.7126	0.6244

TABLE535 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 c& f-g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.3506	1.3506	1.5714	1.4015	1.3761
B	1.5714	1.8262	1.7073	1.5799	1.4355
C	1.5542	1.8772	1.8245	1.5544	1.7498
AVG	1.4921	1.6847	1.7011	1.512	1.5205

TABLE536 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 c-g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.5542	1.7137	1.7221	1.4197	1.3701
B	1.5458	1.7053	1.8817	1.7293	1.462
C	1.6134	1.9405	1.9405	1.6045	1.579
AVG	1.5711	1.7865	1.8481	1.5845	1.4703

TABLE537 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70 f-g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.199	1.5726	1.6073	1.5204	1.364
B	1.3901	1.7724	1.7984	1.5986	1.3814
C	1.2163	1.6507	1.8332	1.6247	1.4162
AVG	1.2685	1.6652	1.7463	1.5812	1.3872

TABLE538 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 0 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.4765	2.0078	1.7199	1.3951	1.2844
B	1.9173	1.3951	1.9709	1.6092	1.3951
C	1.7125	1.3508	1.8971	1.5575	1.2549
AVG	1.7021	1.5846	1.8626	1.5206	1.3115

TABLE539 party couldy/ azm 0-alt 21
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	0.8341	0.9227	0.7751	0.6538	0.6318
B	0.9153	1.0408	0.8742	0.7419	0.6464
C	0.955	1.0851	0.8742	0.7419	0.595
AVG	0.9015	1.0162	0.8411	0.7126	0.6244

TABLE540 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.583	1.9449	2.0616	2.0919	2.163
B	1.7527	1.9223	2.058	2.1517	2.2531
C	1.7413	2.0127	2.0919	2.163	2.2081
AVG	1.6923	1.96	2.0705	2.1355	2.2081

TABLE541 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*6 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50/ 90d

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	1.0976	1.2962	1.416	1.4265	1.5524
B	1.108	1.3693	1.4216	1.5104	1.5524
C	1.1603	1.3484	1.4216	1.479	1.4894
AVG	1.122	1.338	1.4197	1.472	1.5314

TABLE542 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*6 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	9.5836	5.9604	5.5486	5.3286	5.2731
B	11.06	6.3295	5.6712	5.5062	5.2842
C	10.881	6.1841	5.5041	5.3397	5.276
AVG	10.508	6.158	5.5746	5.3915	5.2778

TABLE543 party couldy/ azm 0-alt 43
9*9*6 rR 70 g/ rG 70 g/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	8.5644	5.2638	4.9361	4.7413	4.6005
B	9.953	5.6629	5.0335	4.9036	4.882
C	9.361	5.3501	4.7568	4.6438	4.4815
AVG	9.2928	5.4256	4.9088	4.7629	4.6547

TABLE544 skydome- no sun
9*9*3 rR 70/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	4.6237	3.2279	2.6172	2.2682	2.0938
B	5.0599	3.5768	2.8789	2.4427	2.3555
C	4.9727	3.4896	2.7917	2.3555	2.181
AVG	4.8854	3.4314	2.7626	2.3555	2.2101

TABLE545 skydome- no sun
9*9*3 rR 70/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.7044	1.9193	1.7448	1.5703	1.4831
B	3.2279	2.0065	1.832	1.6576	1.5703
C	2.9662	2.0065	1.7448	1.5703	1.5703
AVG	2.9662	1.9774	1.7739	1.5994	1.5412

TABLE546 skydome- no sun
9*9*3 rR 70/ rG 50/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.5768	1.7448	1.2214	1.0469	0.9596
B	4.4492	2.181	1.3958	1.0469	0.9596
C	3.7513	1.6576	1.2214	0.9596	0.9596
AVG	3.9258	1.8611	1.2795	1.0178	0.9596

TABLE546 skydome- no sun
9*9*3 rR 50/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.6172	1.2214	0.8724	0.7852	0.6979
B	3.1406	1.3958	1.0469	0.8724	0.7852
C	2.53	1.2214	0.9596	0.7852	0.7852
AVG	2.7626	1.2795	0.9596	0.8142	0.7561

TABLE548 skydome- no sun
9*9*3 rR 30/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.9662	1.0469	0.7852	0.6107	0.5234
B	4.013	1.3086	0.8724	0.5107	0.5234
C	2.6172	1.1341	0.7852	0.6107	0.5234
AVG	3.1988	1.1632	0.8142	0.6107	0.5234

TABLE549 skydome- no sun
9*9*3 rR 30/ rG 0/ pG 50

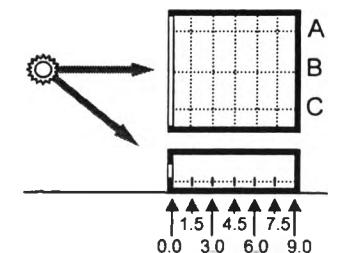
	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.181	0.8724	0.5234	0.5234	0.4362
B	2.6172	1.0469	0.6107	0.5234	0.4362
C	1.832	0.7852	0.5234	0.5234	0.4362
AVG	2.2101	0.9015	0.5525	0.5234	0.4362

TABLE550 skydome- no sun
9*9*3 rR 10/ rG 70/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	3.0534	0.9596	0.6107	0.5234	0.4362
B	2.9662	1.1341	0.6979	0.5234	0.4362
C	2.3555	0.9596	0.5234	0.4362	0.4362
AVG	2.7917	1.0178	0.6107	0.4944	0.4362

TABLE551 skydome- no sun
9*9*3 rR 10/ rG 0/ pG 50

	1.5	3	4.5	6	7.5
A	2.0065	0.6107	0.5234	0.4362	0.4362
B	2.6172	0.9596	0.6107	0.4362	0.4362
C	1.7448	0.7852	0.5234	0.4362	0.4362
AVG	2.1228	0.7852	0.5525	0.4362	0.4362



หมายเหตุ: รายการหัวข้อตาราง ได้แก่ สภาพห้องฟ้า/ เวลา/ ทิศของช่องเปิด/ ขนาดของห้อง(กว้าง*ลึก*สูง) / ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง(rR)/ ค่าสัมประสิทธิ์

การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอก(rG)/ ค่าสัดส่วนพื้นผิวนอก(pG) ตามลำดับ โดยพื้นผิวมันจะใช้ตัวอักษร g กำกับ (เช่น rR 70 g) และ ความสูงของช่องเปิดแทนด้วยตัวเลข(d) ยกเว้นช่องเปิดในระดับสายตา

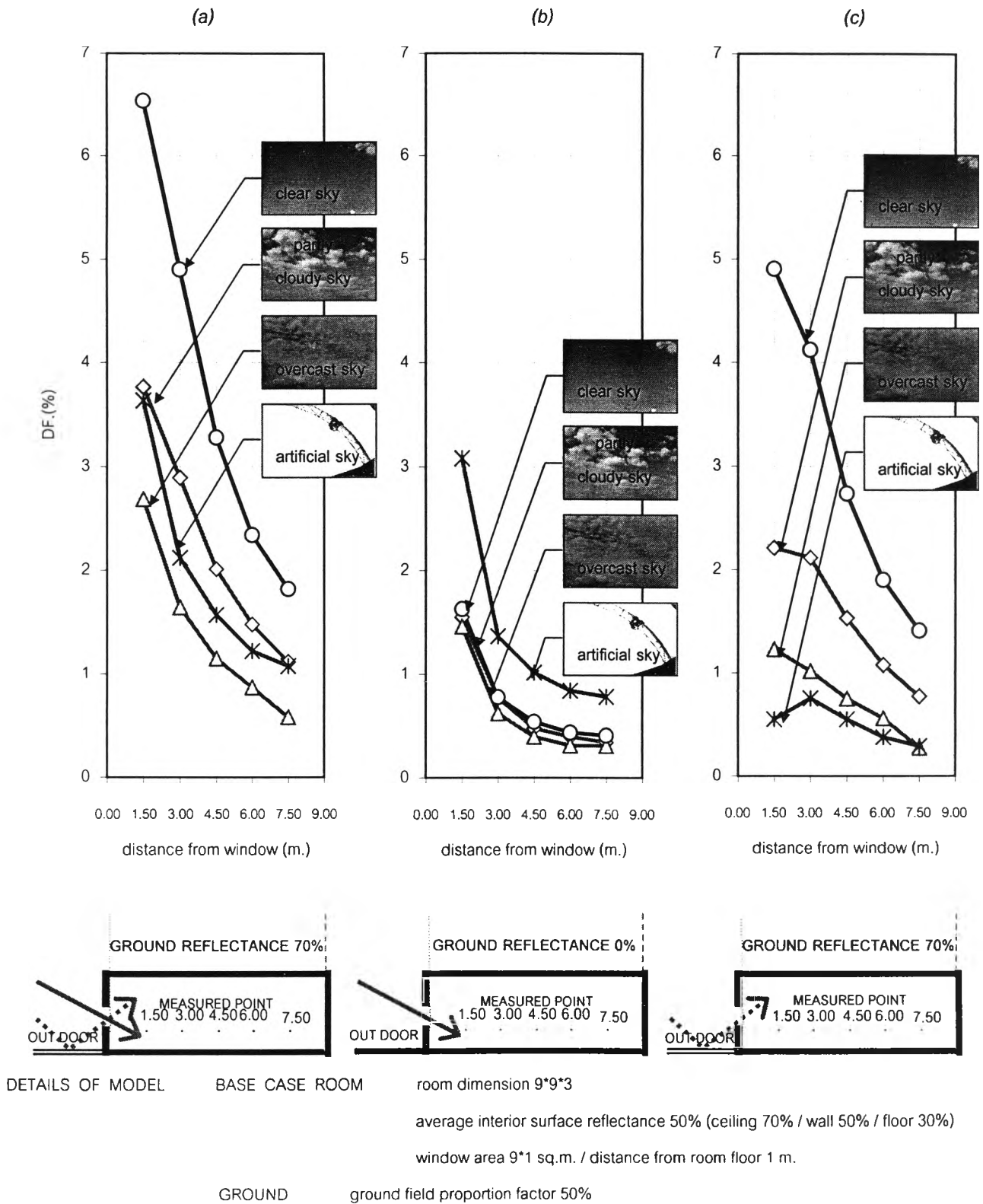


CHART 1 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเคยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ภายใต้สภาพท้องฟ้าแบบต่าง ๆ (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

PARTLY CLOUDY SKY / BASE CASE MODEL

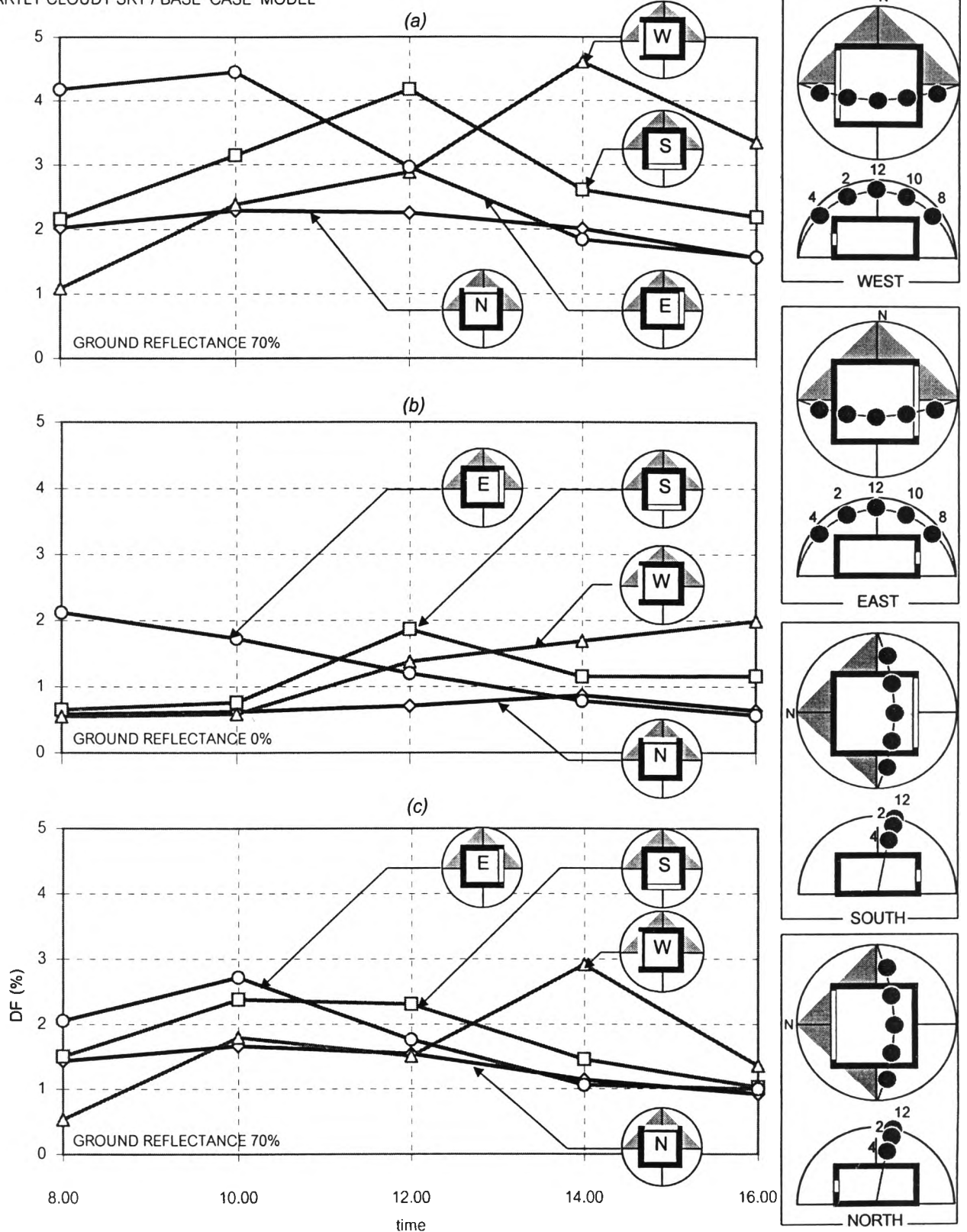


CHART 2 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเคย้ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของช่องเปิดทิศเหนือ ได้ ตะวันออก และตะวันตก ตั้งแต่เวลา 8.00-16.00น. (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

PARTLY CLOUDY SKY / BASE CASE MODEL

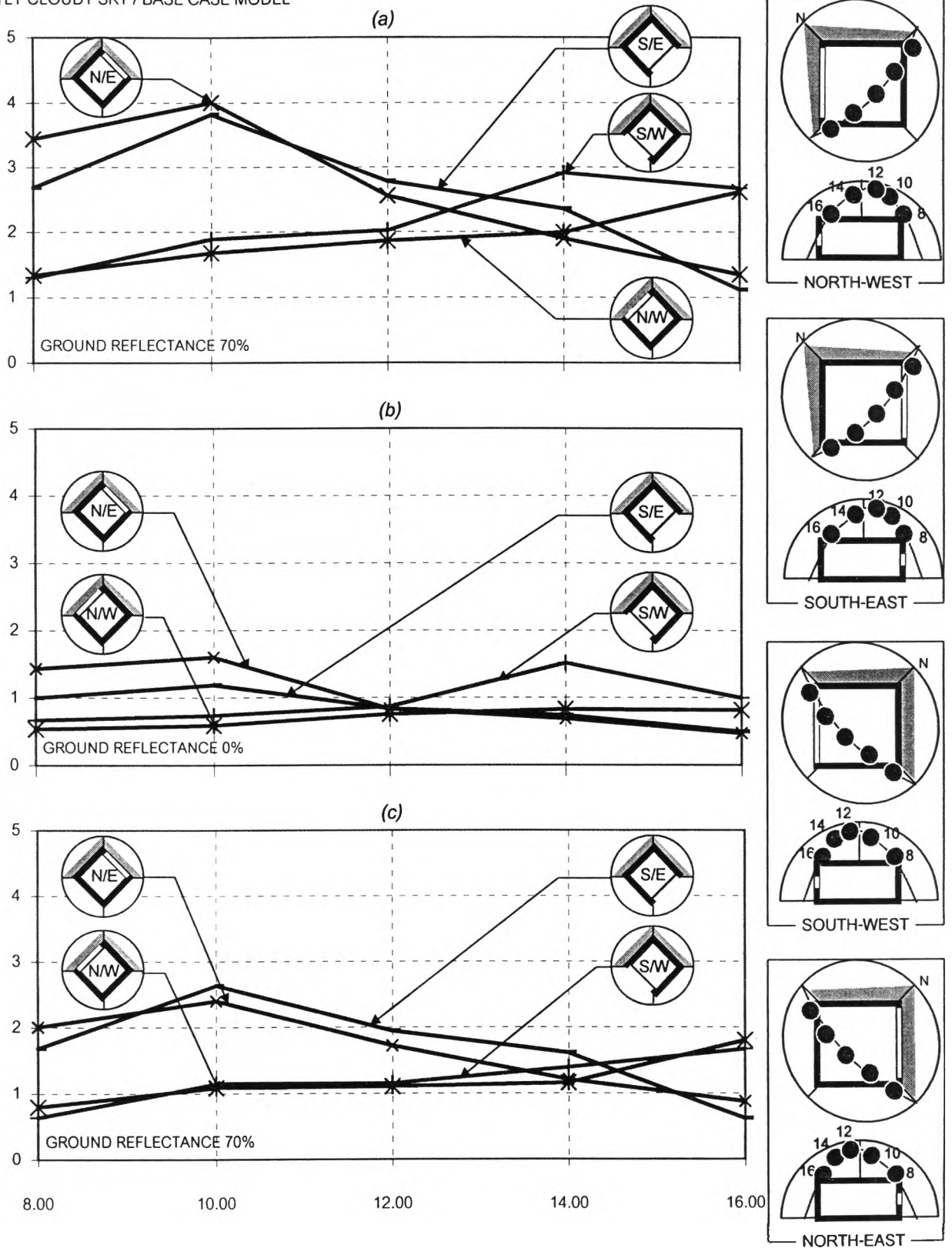


CHART 3 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเคย์ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของช่องเปิดทิศตะวันตกเฉียงเหนือ ตะวันตกเฉียงใต้ ตะวันออกเหนือ และตะวันออกเฉียงใต้ ตั้งแต่เวลา 8.00-16.00น. (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

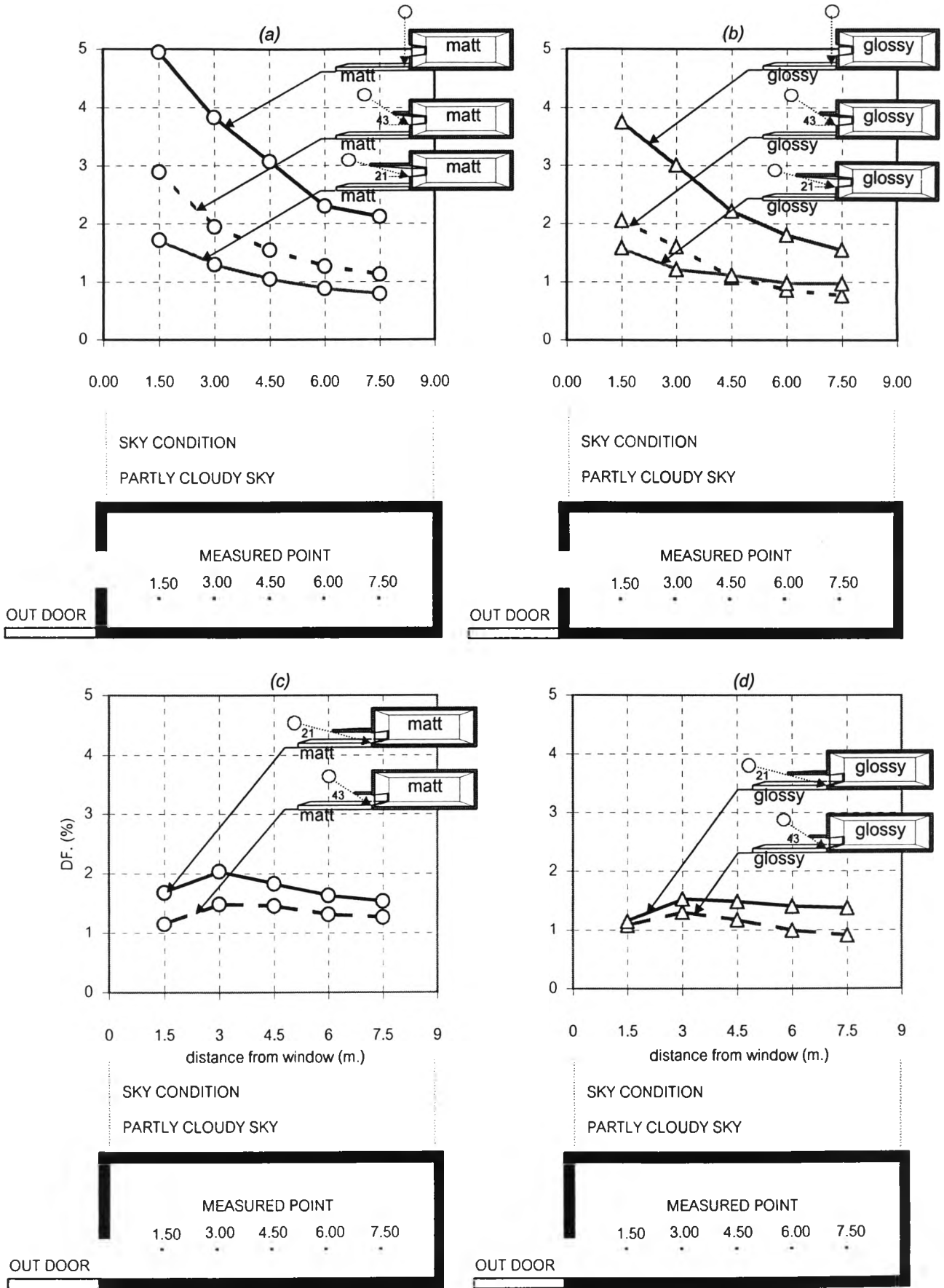
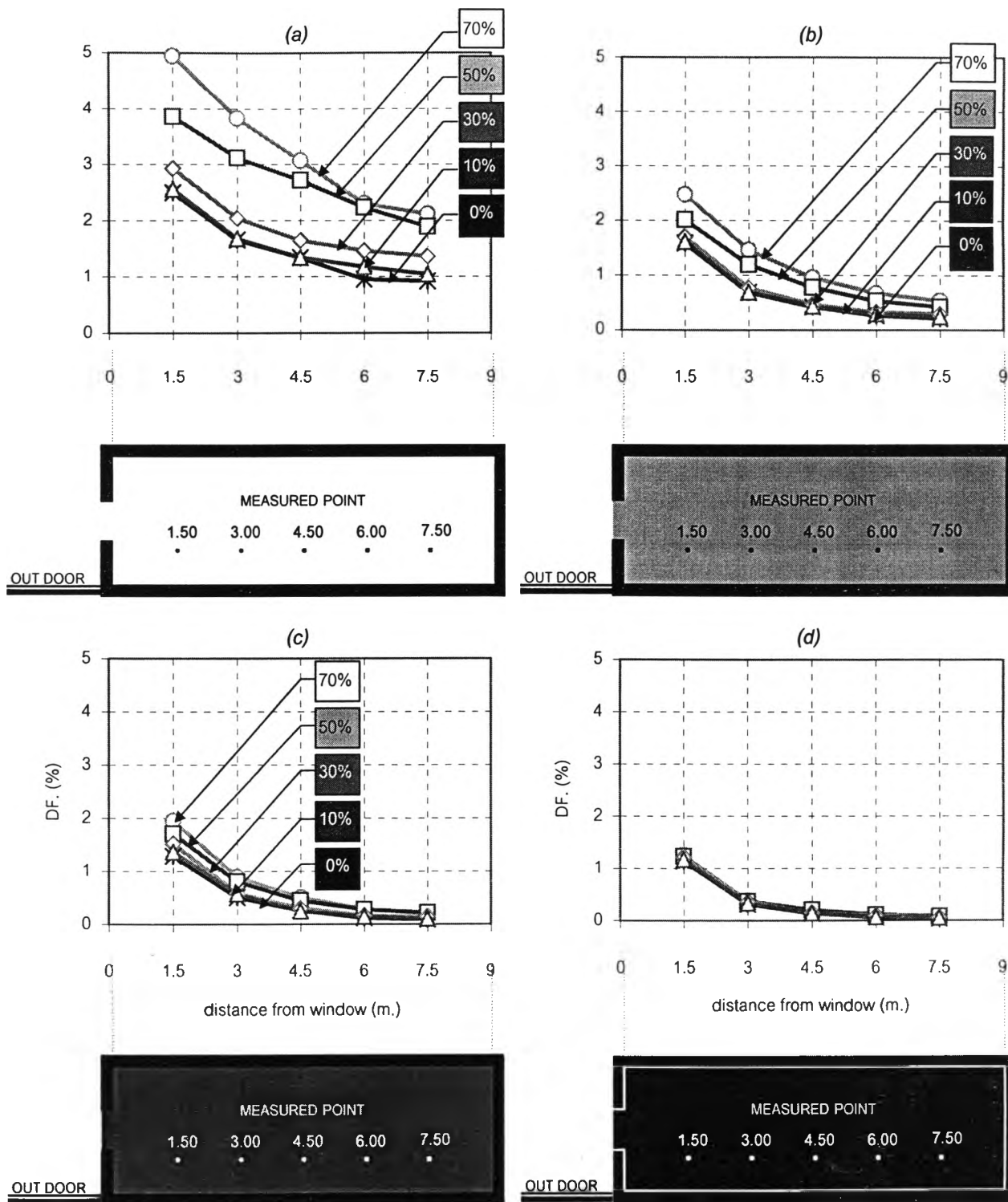
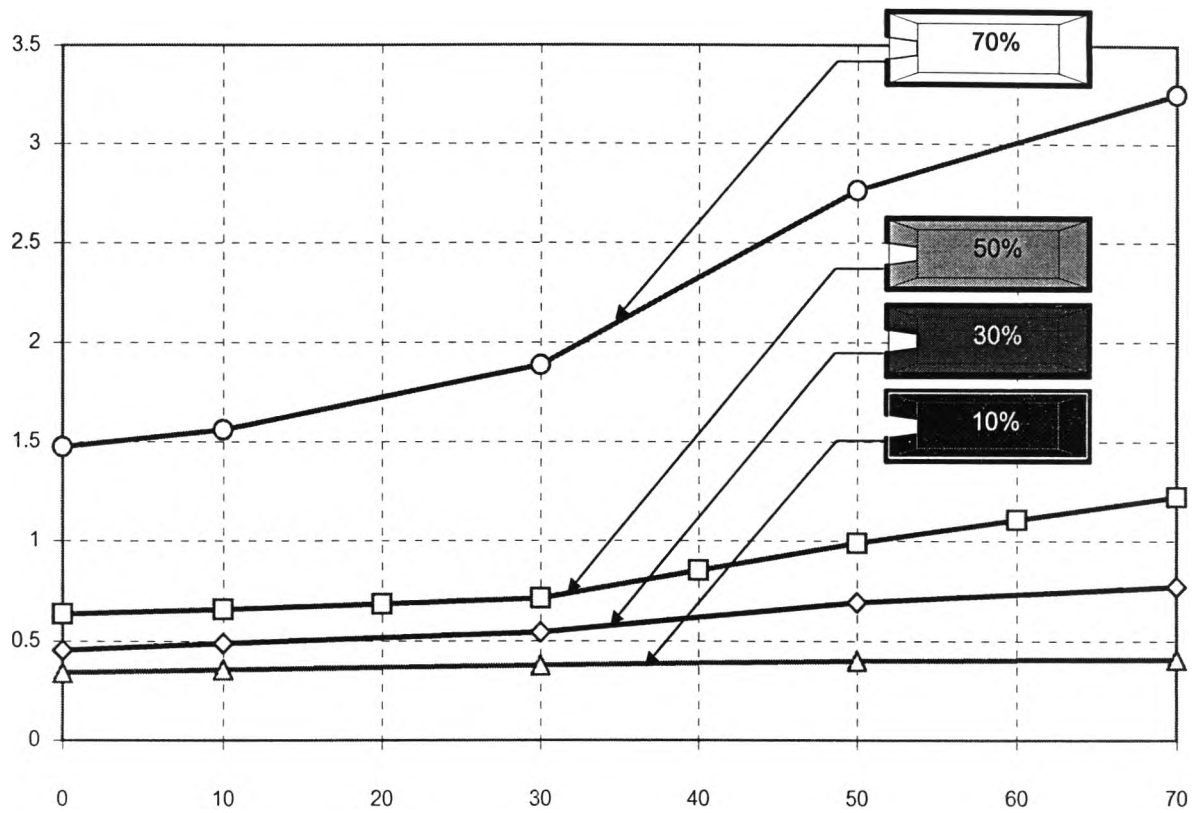


CHART 4 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโด้ที่แฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของห้องที่ได้รับอิทธิพลมุม โพรไฟล์ที่ดวงอาทิตย์ทำต่อระนาบช่องเปิดต่างๆกัน เมื่อดวงอาทิตย์อยู่ในตำแหน่งที่มุมอะซิมุทตั้งฉากกับระนาบช่องเปิด พื้นภายนอกและพื้นผิวภายในห้องมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 70 % (a) ช่องเปิดอยู่ในระดับสายตา พื้นผิวด้าน, (b) ช่องเปิดอยู่ในระดับสายตา พื้นผิวมัน, (c) ช่องเปิดต่ำ พื้นผิวด้าน, (d) ช่องเปิดต่ำ พื้นผิวมัน



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12.00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room dimension 9*9*3 / window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.
 GROUND ground field proportion factor 50%

CHART 5 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟกเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก (a) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 70%, (b) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 50%, (c) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 30%, (d) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 10%



SKY CONDITION partly cloudy

TIME 12:00 am.

DIRECTION north

DETAILS OF MODEL ROOM room dimension 9*9*3
window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.

GROUND ground field proportion factor 50%

CHART 6 แผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟลคเตอร์เฉลี่ย ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง
เมื่อมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกเพิ่มขึ้น

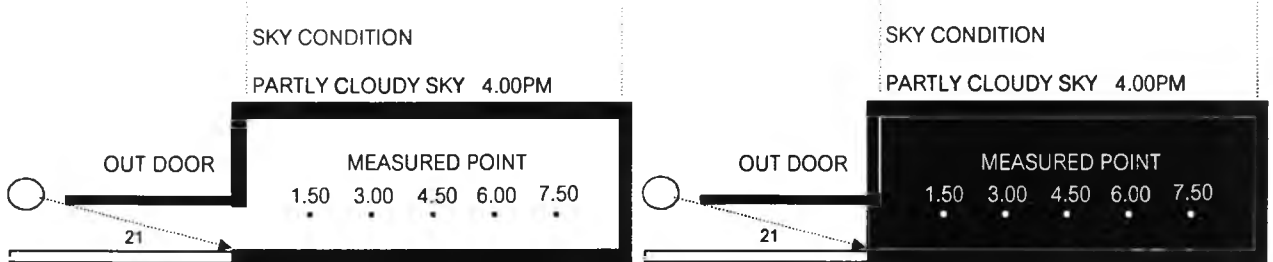
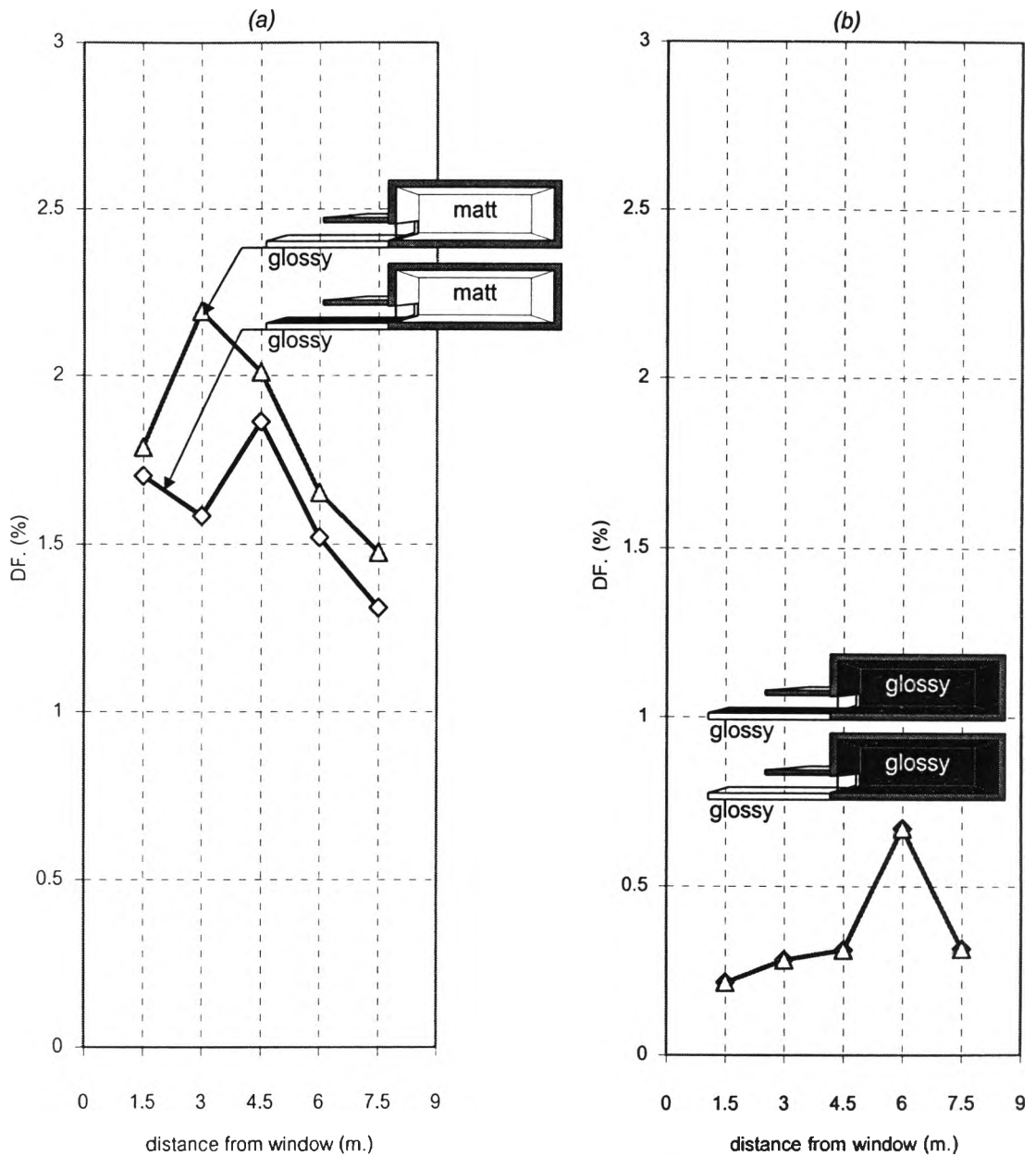


CHART 7 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก เมื่อลักษณะพื้นผิวของพื้นภายนอกเป็นพื้นผิวมัน (a) เมื่อห้องมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 70% พื้นผิวด้าน, (b) เมื่อห้องมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 0% พื้นผิวมัน

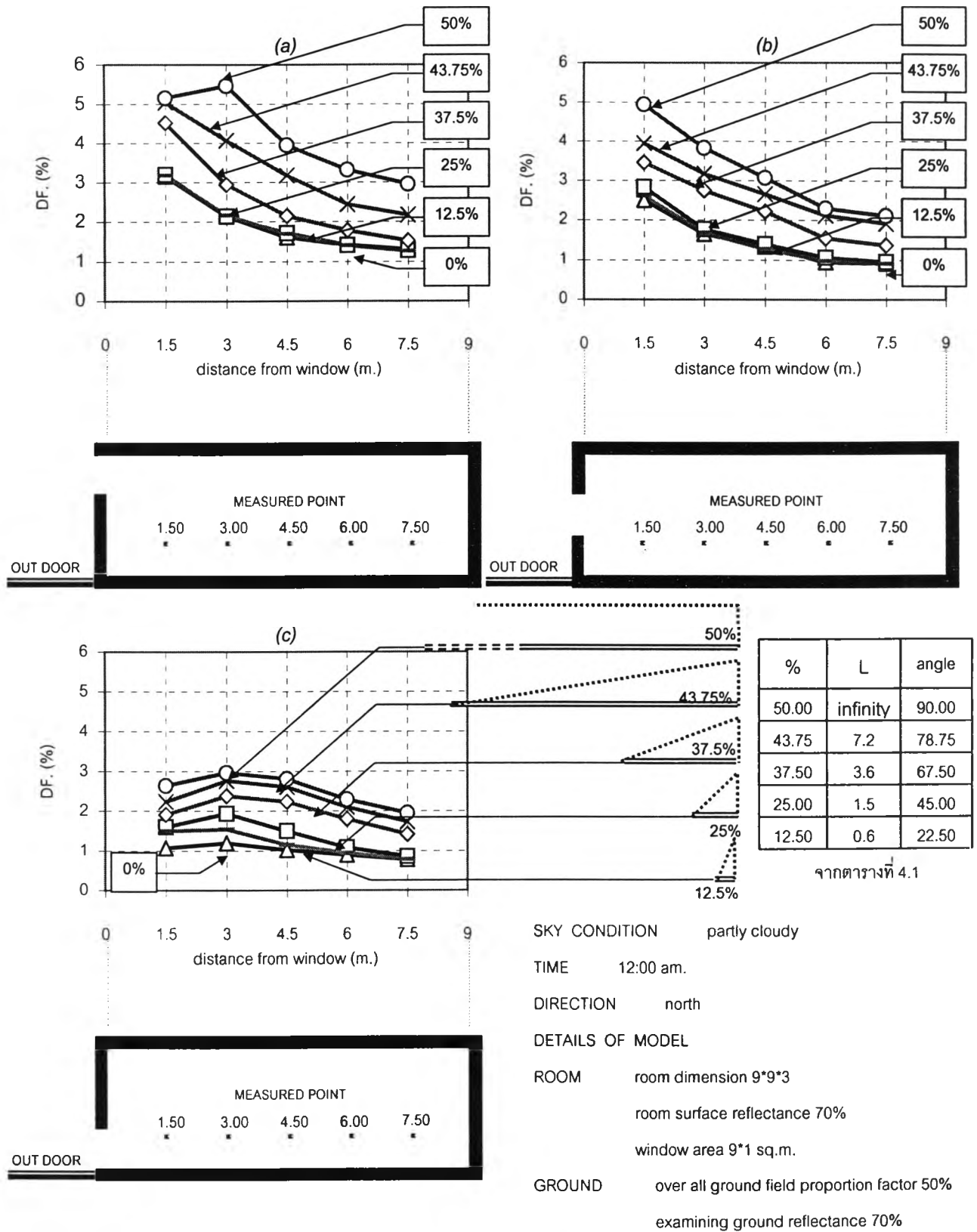
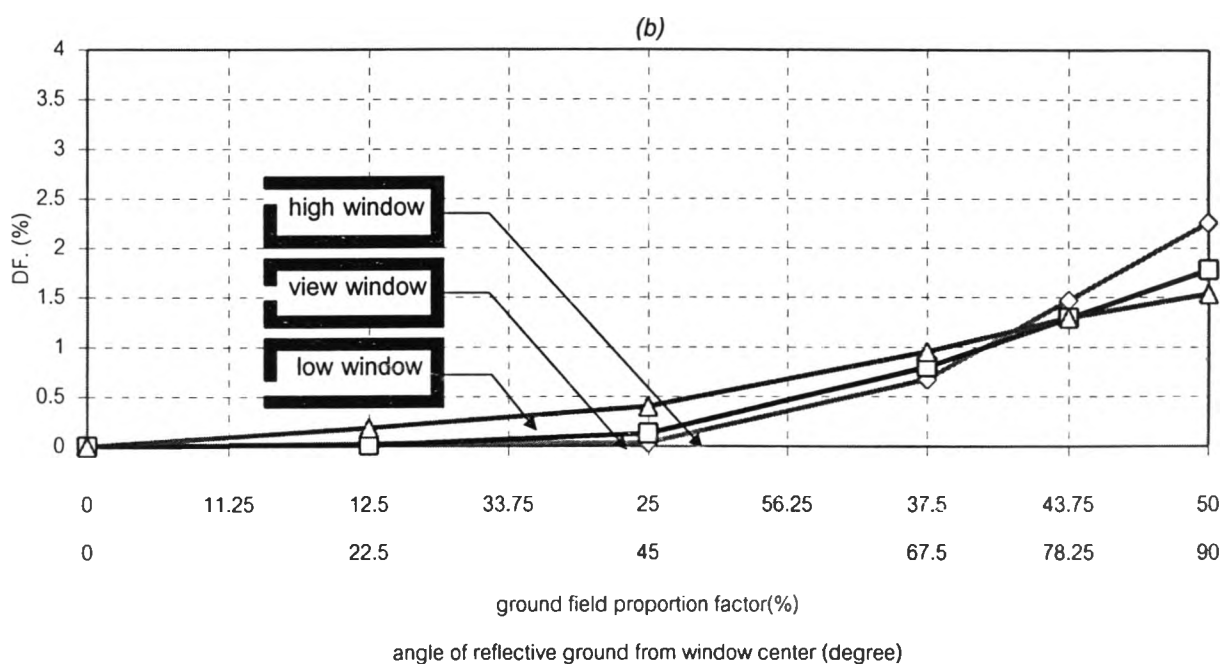
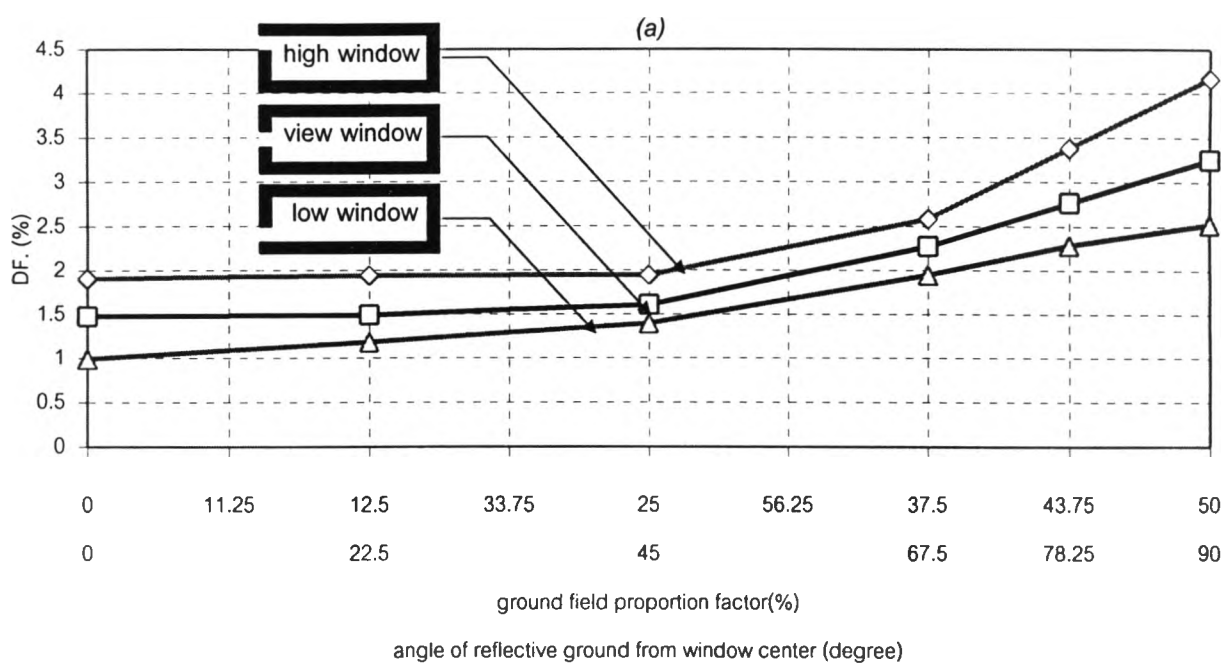


CHART 8 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของสัดส่วนพื้นภายนอก
 (a) ช่องเปิดสูงขอบบนอยู่ระดับเดียวกับเพดานห้อง, (b) ช่องเปิดระดับกึ่งกลางความสูงจากพื้นห้องถึงเพดานห้อง,
 (c) ช่องเปิดต่ำขอบล่างอยู่ระดับเดียวกับพื้นห้อง



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room dimension 9*9*3 / room surface reflectance 70% / window area 9*1 sq.m.
 GROUND over all ground field proportion factor 50% / examining ground reflectance 70%

CHART 9 แผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเดย์ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของตำแหน่งช่องเปิด เมื่อมีสัดส่วนพื้นภายนอกส่วนที่พิจารณา คือ ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 70% เพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

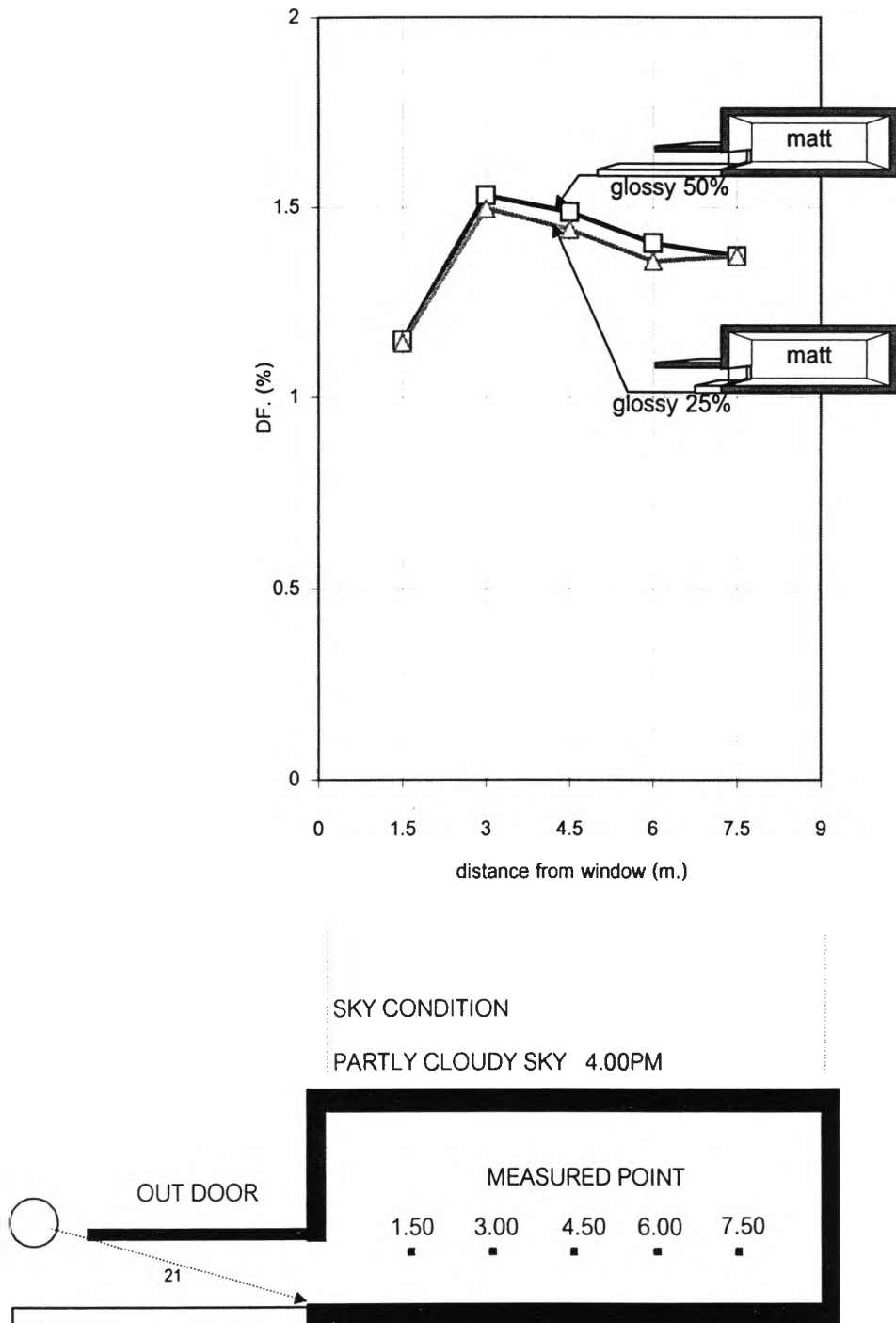


CHART 10 แผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเคยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของค่าสัดส่วนของพื้นภายนอก เมื่อช่องเปิดต่ำขอบล่างอยู่ระดับเดียวกับพื้นห้อง

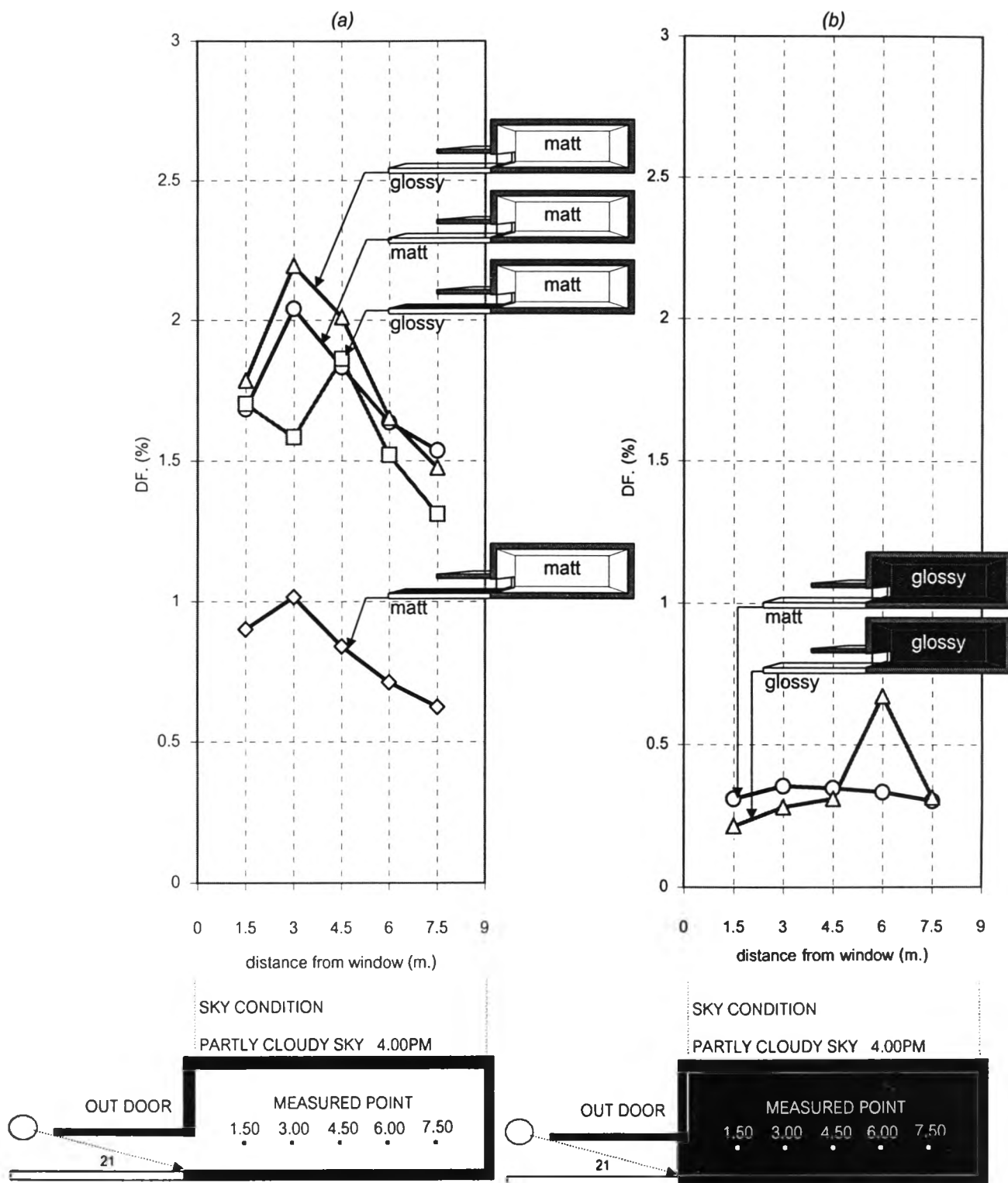


CHART 11 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของลักษณะพื้นผิวของพื้นภายนอก (a) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 70% ลักษณะพื้นผิวด้าน , (b) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 0% ลักษณะพื้นผิวมัน

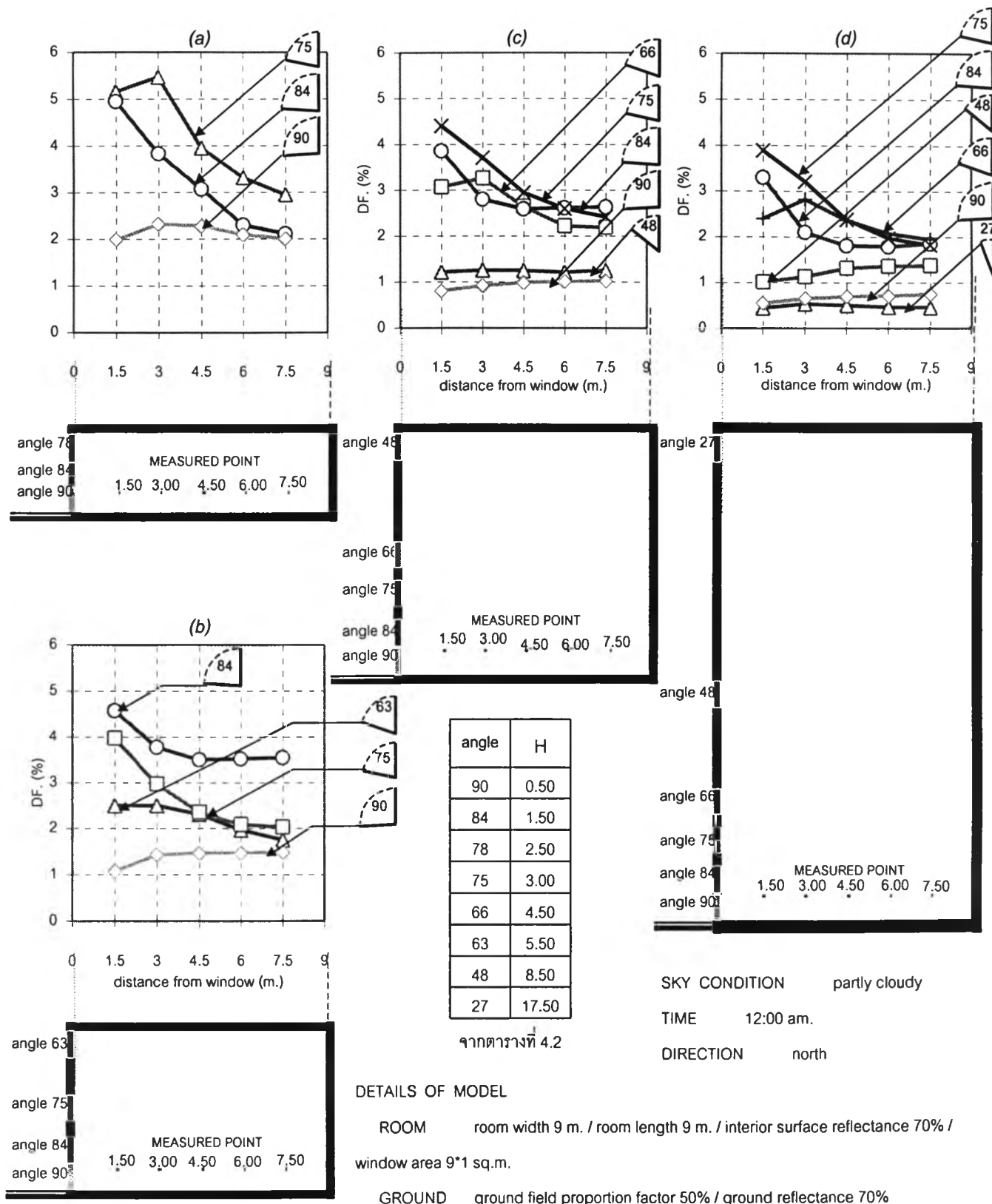
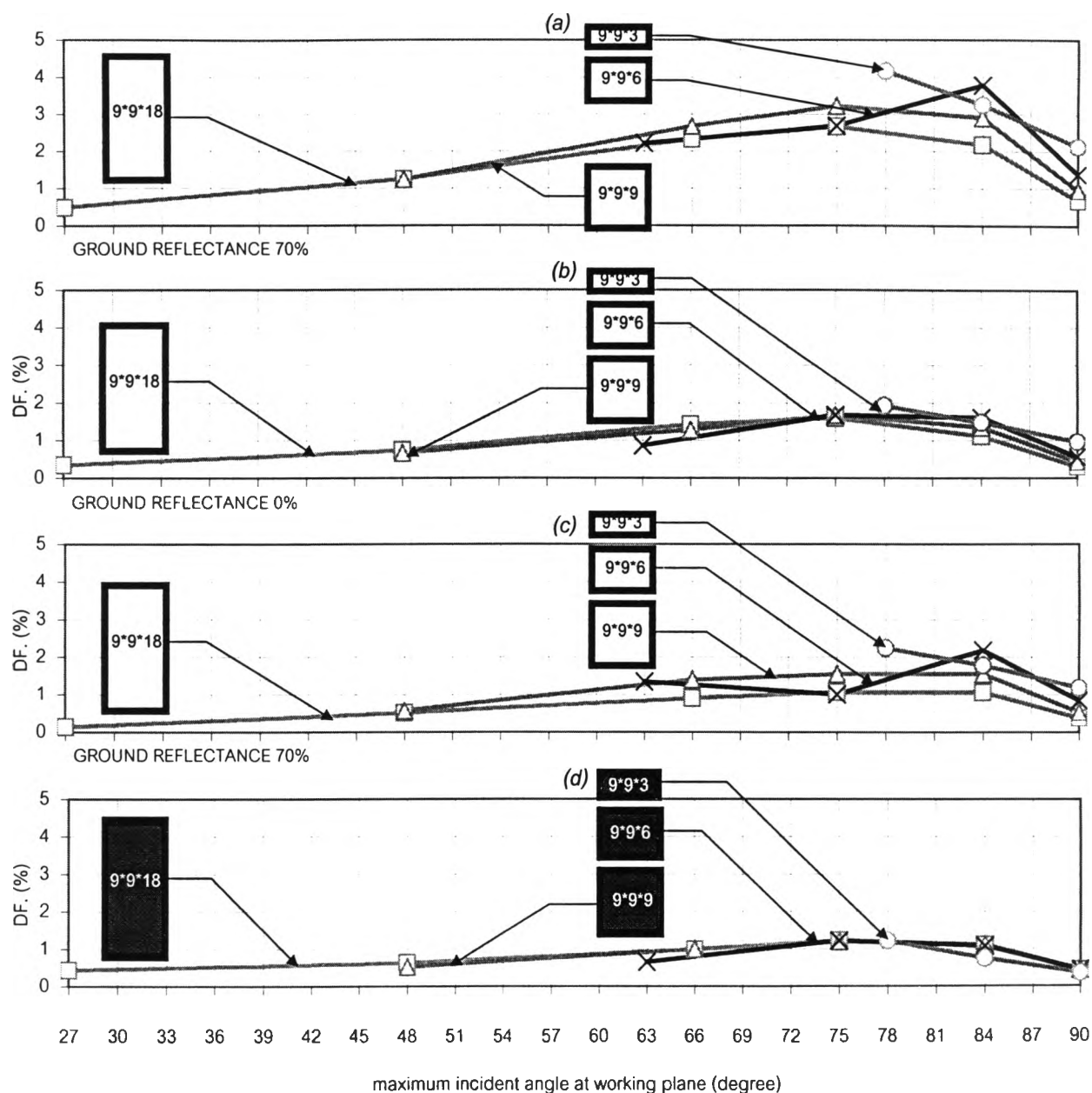


TABLE 12 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง ของตำแหน่งช่องเปิด (a) เมื่อฝ้าเพดานห้องสูง 3 เมตร, (b) เมื่อฝ้าเพดานห้องสูง 6 เมตร, (c) เมื่อฝ้าเพดานห้องสูง 9 เมตร, (d) เมื่อฝ้าเพดานห้องสูง 18 เมตร



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room length 9 m. / window area 9*1 sq.m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 13 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเดย์ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของห้องที่มีความสูงฝ้าเพดานต่างๆ เมื่อมุมตกกระทบสูงสุดมีค่าเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยตรงรวม ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 70%, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียวค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 70%, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 70%, (d) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นผิวภายในห้อง 0%

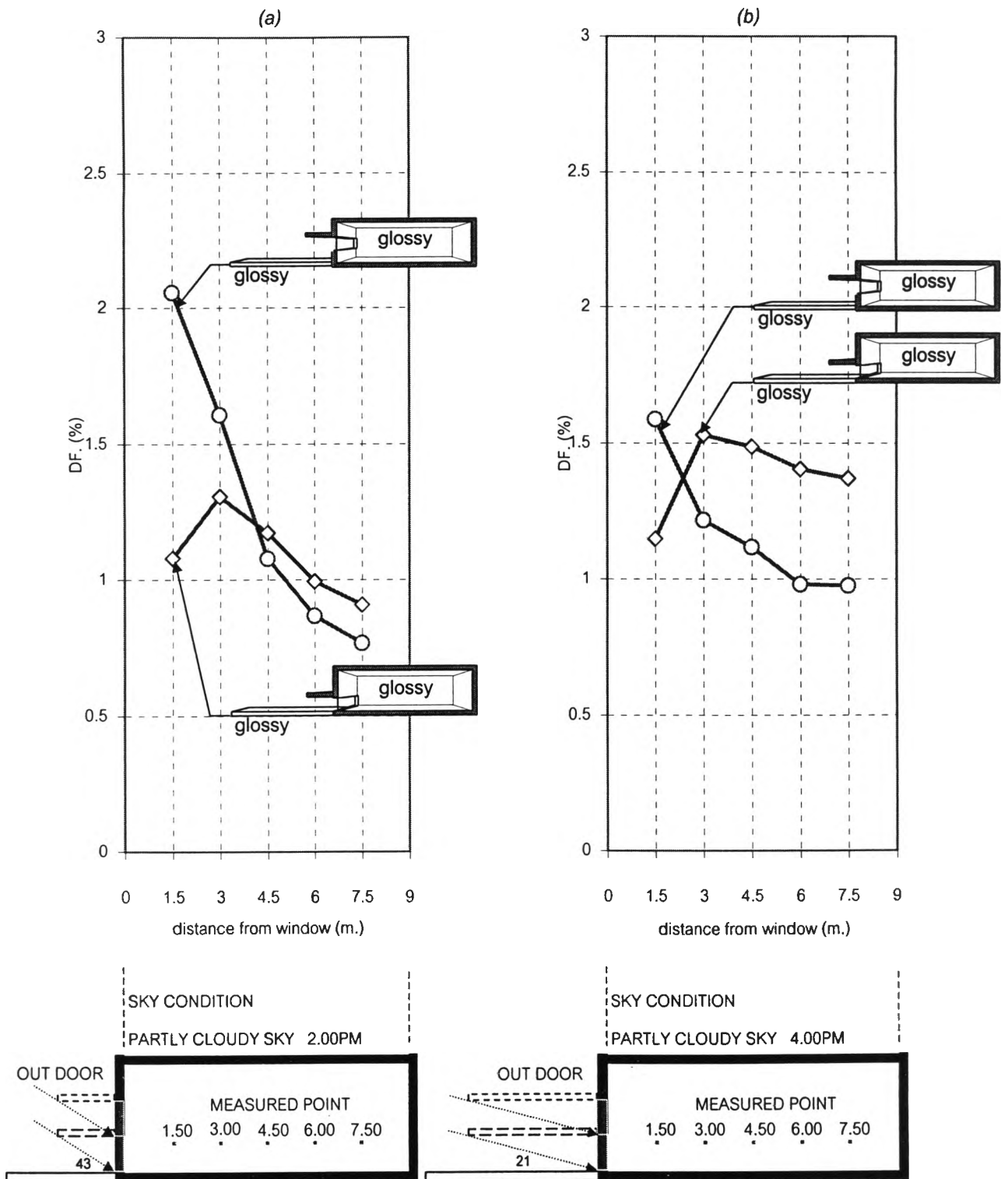


CHART 14 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเดย์ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง เมื่อลักษณะพื้นผิวของพื้นภายนอกและพื้นผิวภายในห้องเป็นพื้นผิวมัน (a) มุมอัลติจูด 43, (b) มุมอัลติจูด 21

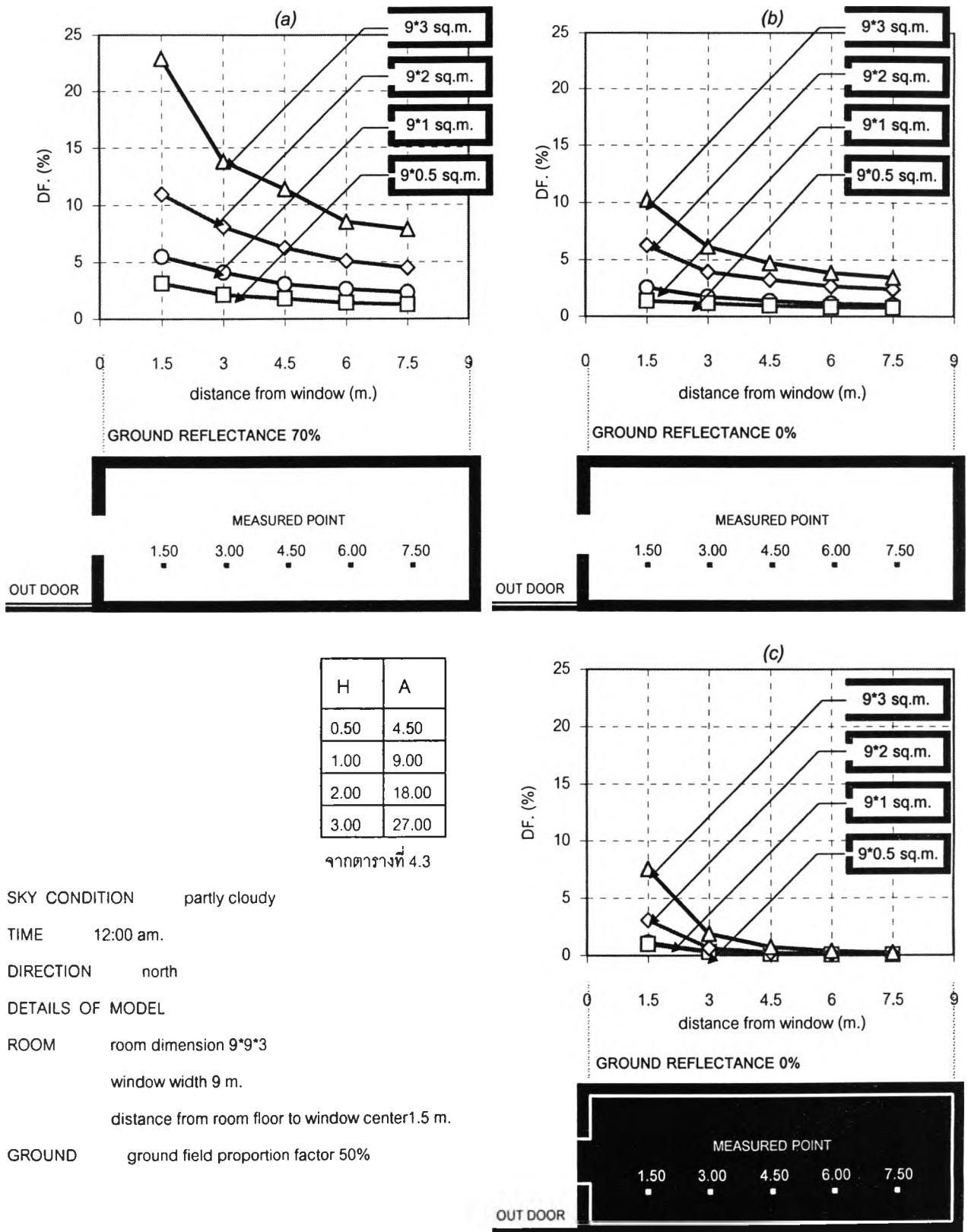
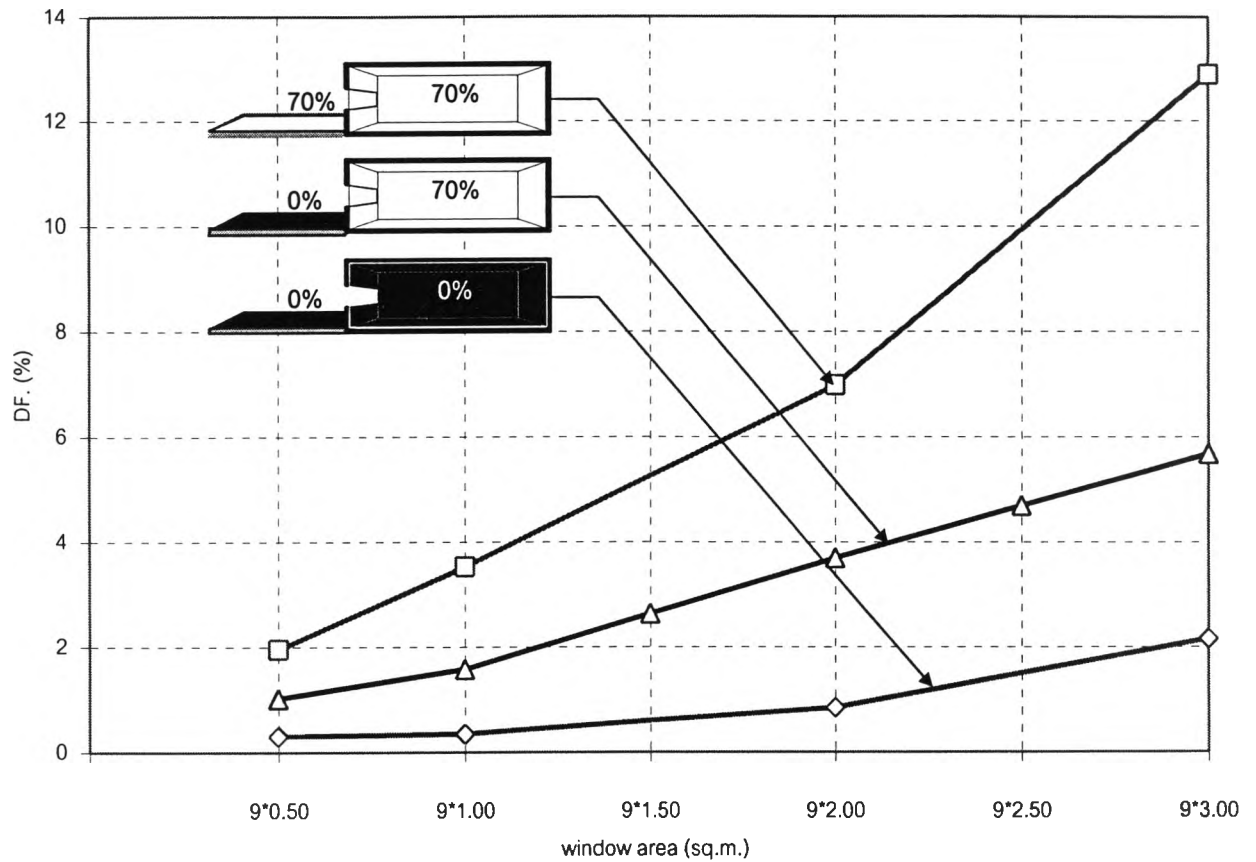


CHART 15 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเดย์ไลท์แฟกเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของพื้นที่ช่องเปิด (a) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 70% ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก 70%. (b) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 70% ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก 0%. (c) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง 0% ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก 0%



SKY CONDITION partly cloudy

TIME 12:00 am.

DIRECTION north

DETAILS OF MODEL ROOM room dimension 9*9*3

window width 9 m. / distance from room floor to window center 1.5 m.

GROUND ground field proportion factor 50%

CHART 16 แผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟกเตอร์เฉลี่ย ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง
เมื่อมีพื้นที่ช่องเปิดเพิ่มขึ้น

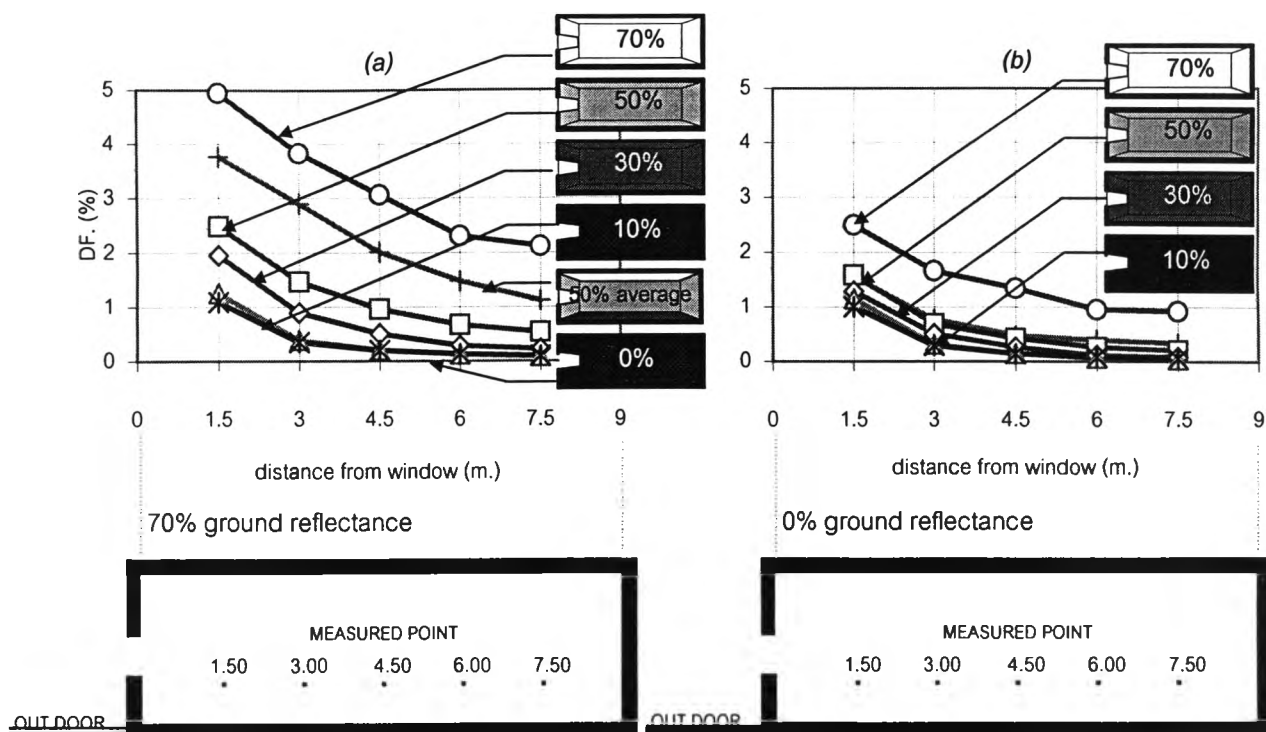
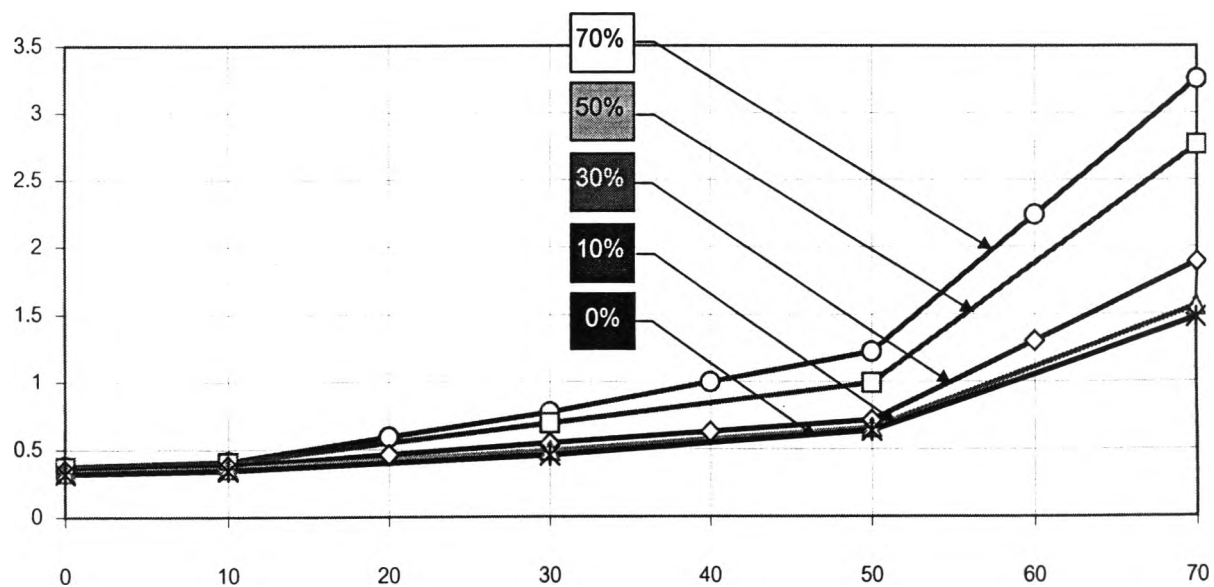


CHART 17 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง (a) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 70%, (b) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 0%



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room dimension 9*9*3 / window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.
 GROUND ground field proportion factor 50%

CHART 18 แผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ย ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอก เมื่อมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้องเพิ่มขึ้น

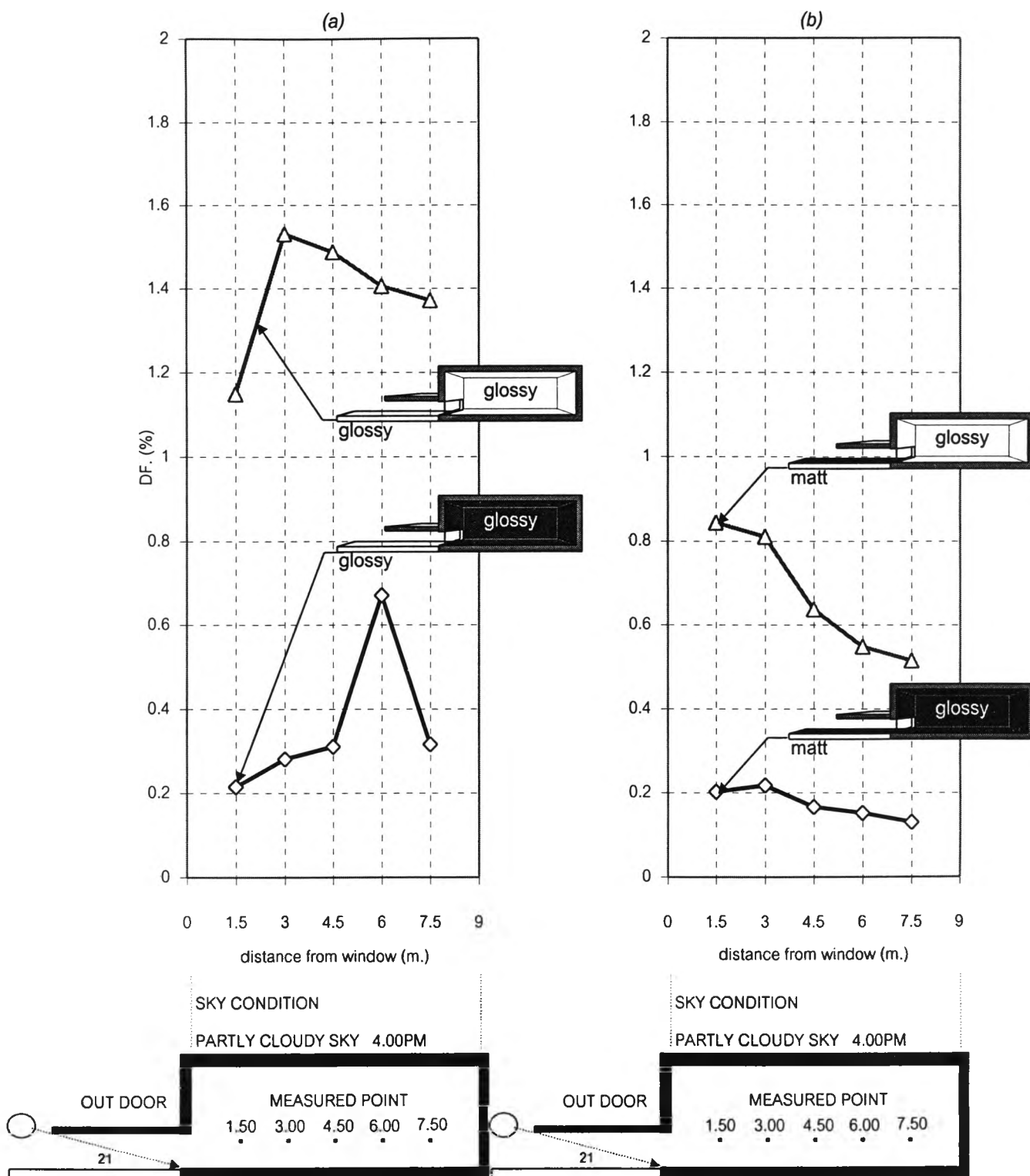


CHART 19 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างของค่าเดย์ไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง เมื่อห้องมีลักษณะพื้นผิวเป็นผิวมัน (a) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 70% ลักษณะพื้นผิวมัน, (b) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 0% ลักษณะพื้นผิวด้าน

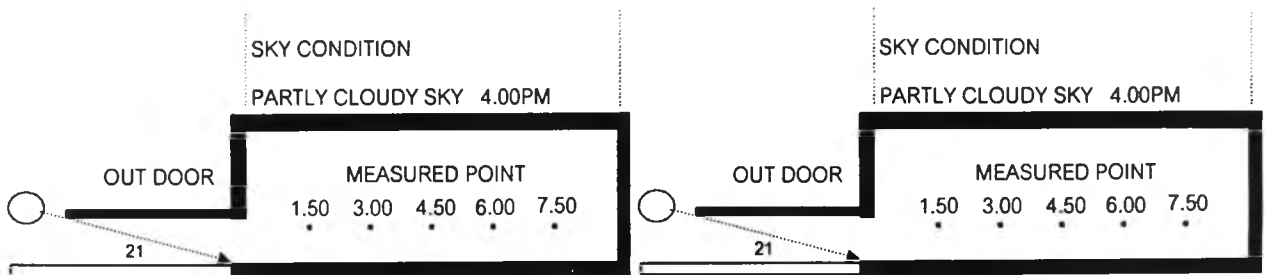
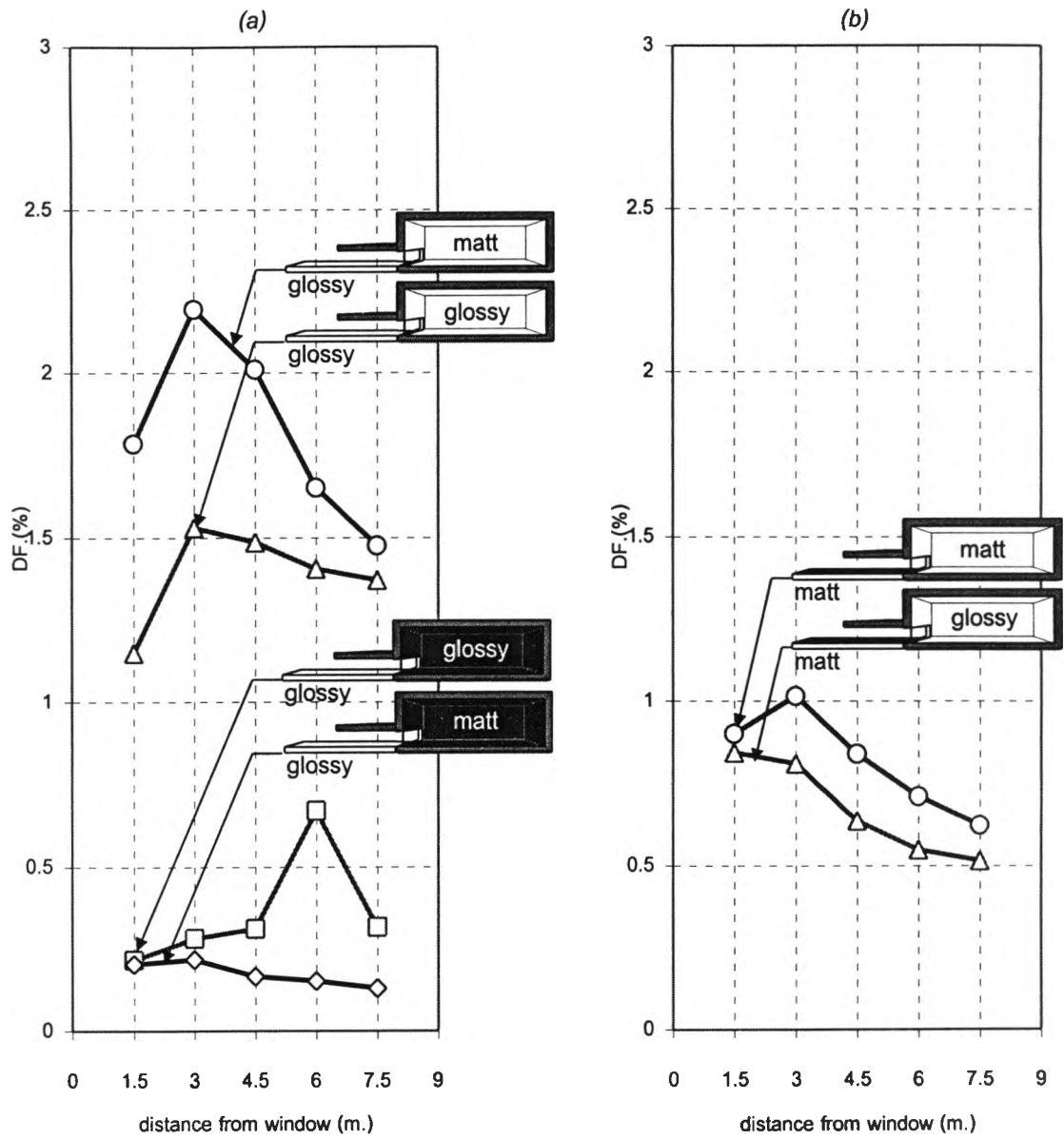


CHART 20 ชุด ภูมิแสดงความแตกต่างค่าเคยไลท์ฟดเตอร์เฉลี่ย ตามความลึกของห้อง ของลักษณะพื้น ิวของพื้น ิว ภายในห้อง (a) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 70% ลักษณะพื้น ิวมัน ,(b) ค่าสัมประสิทธิ์ของพื้นภายนอก 0% ลักษณะพื้น ิวด้าน

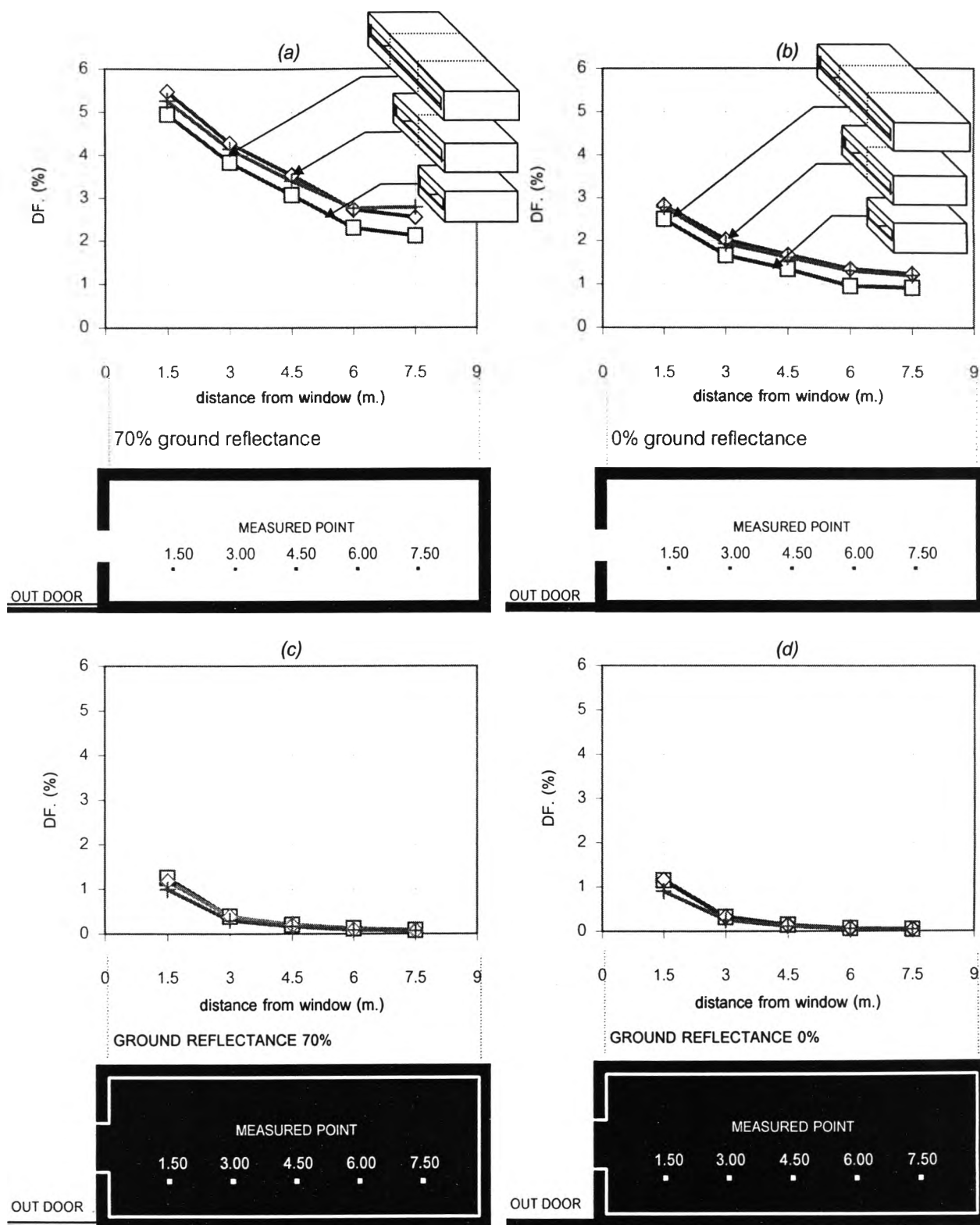
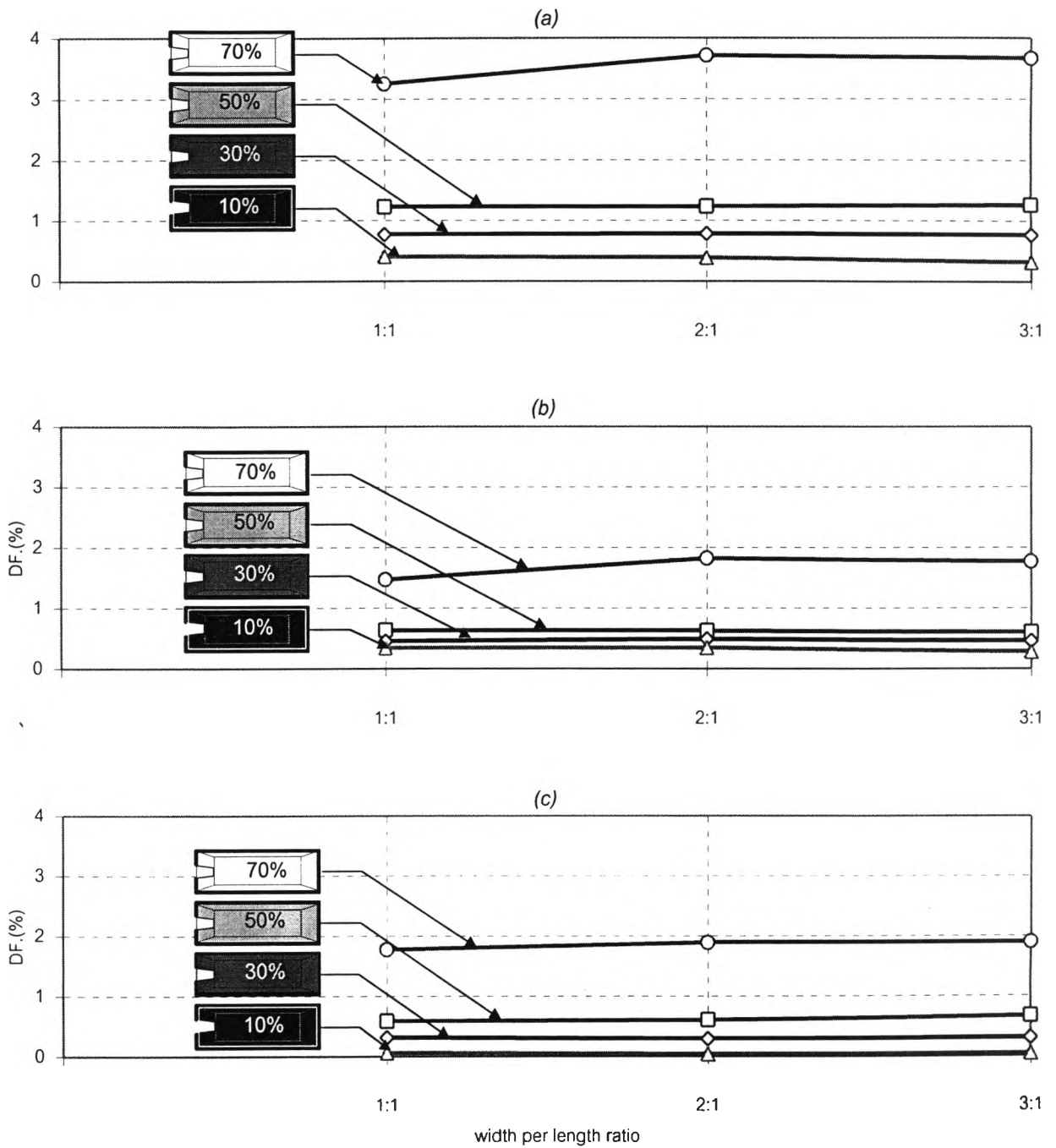


CHART 21 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง ของความกว้างห้อง (a) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 70% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 70% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 10% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (d) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 10% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room length 9 m. / room height 3 m. / window height 1 m. / distance from room floor 1 m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 22 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง เมื่อความกว้างห้องเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

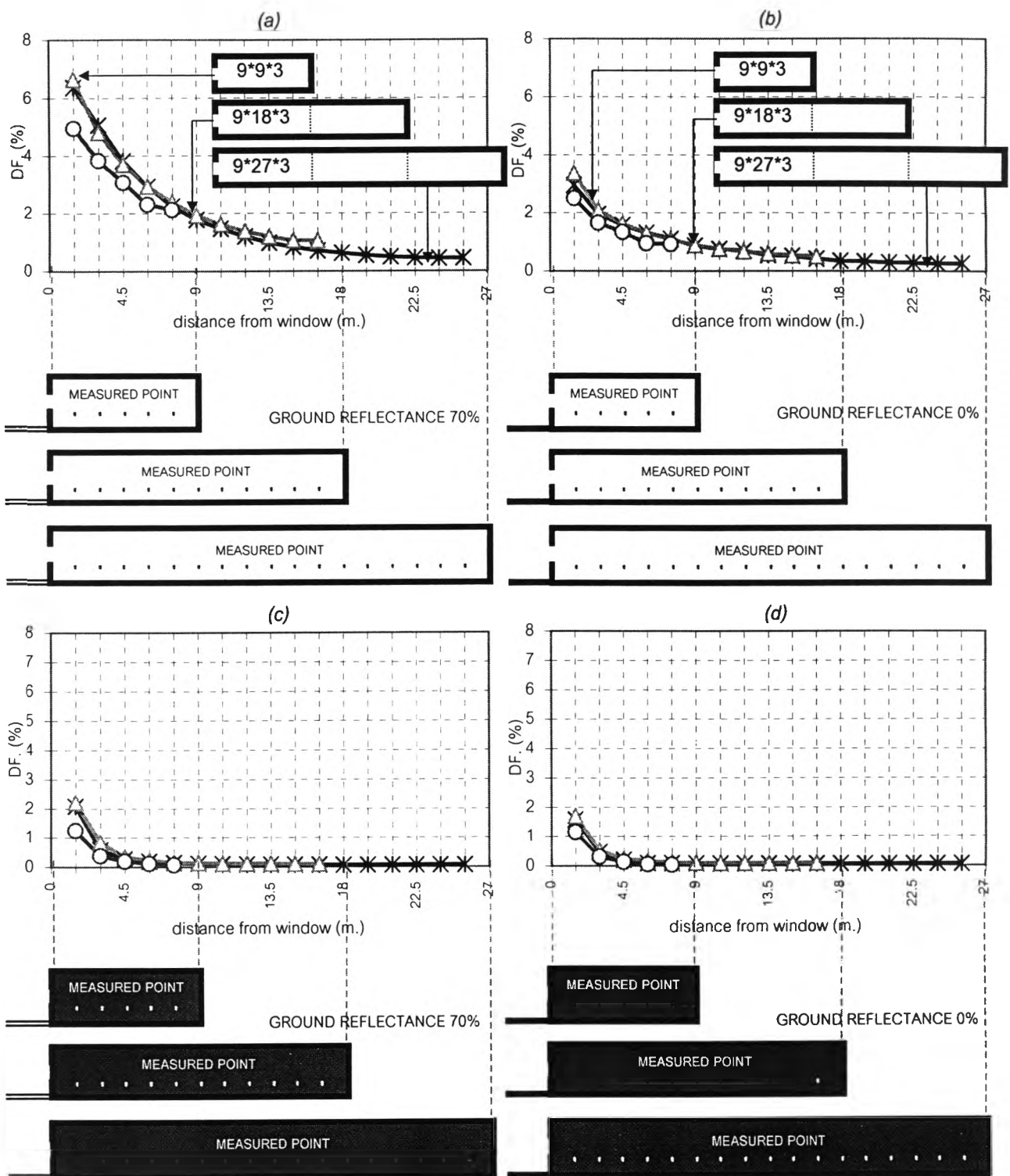
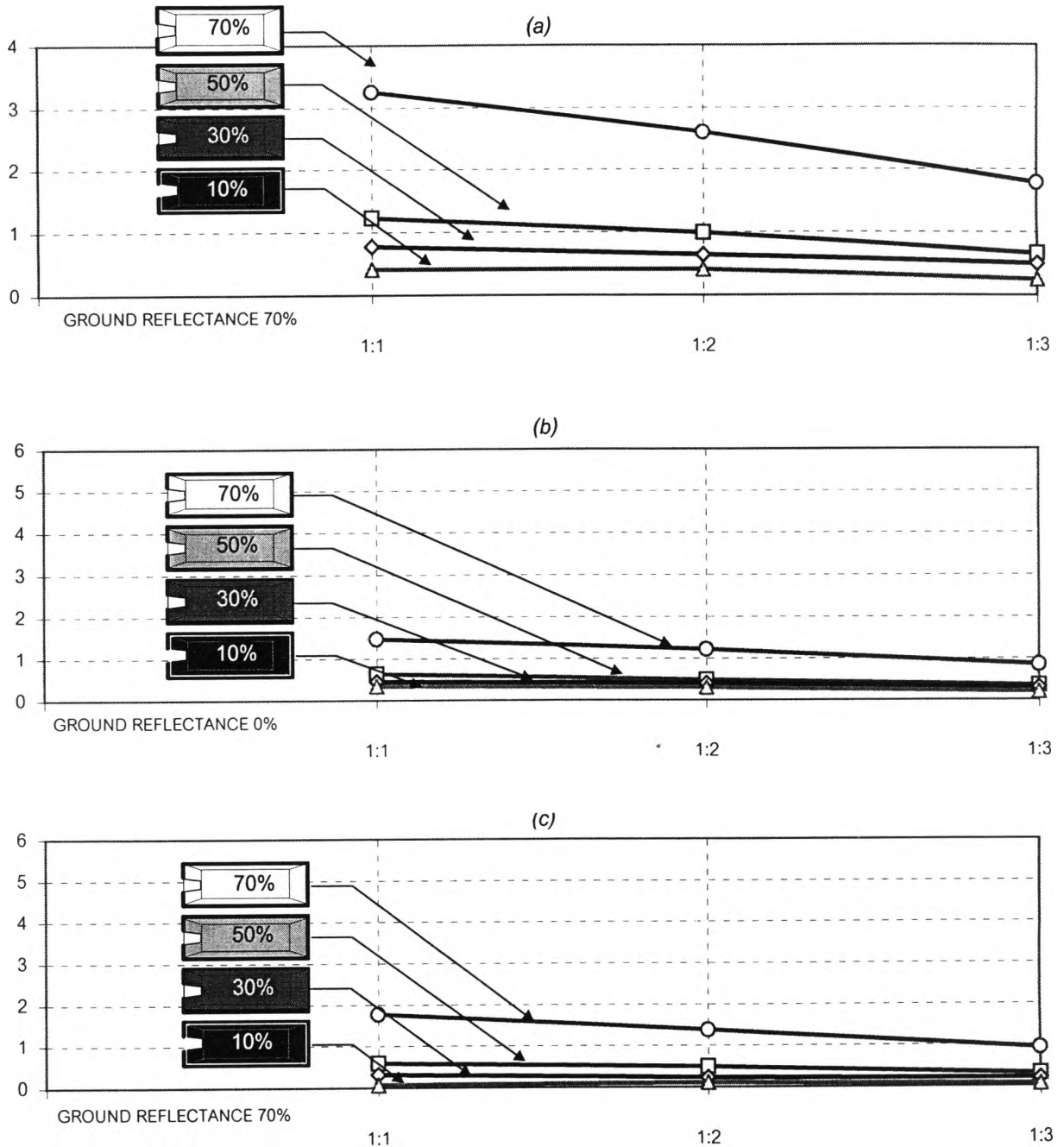
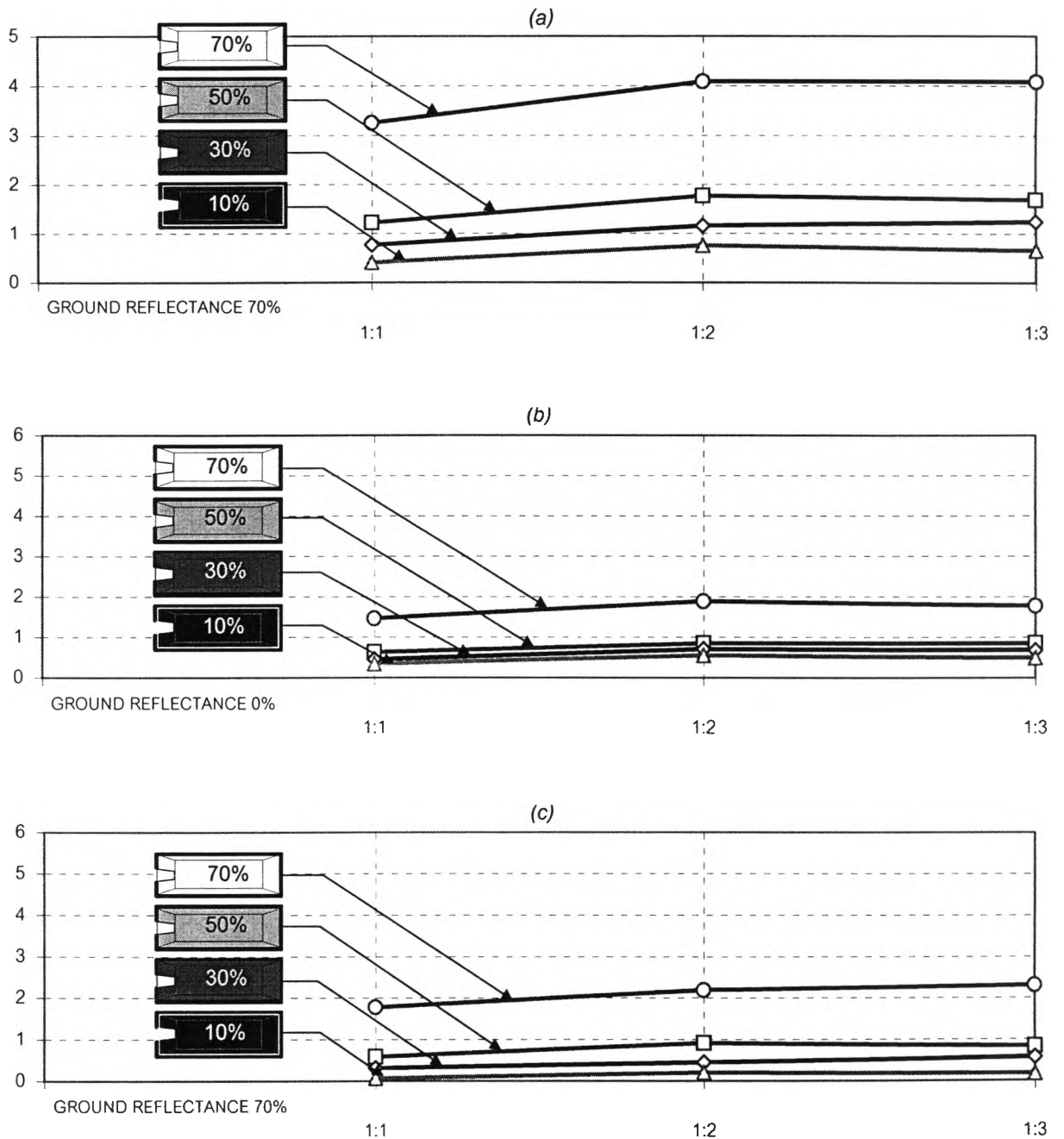


CHART 23 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าโดยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง ของความลึกห้อง (a) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 70% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 70% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 10% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (d) ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงภายในของพื้นผิวภายในห้อง 10% เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว



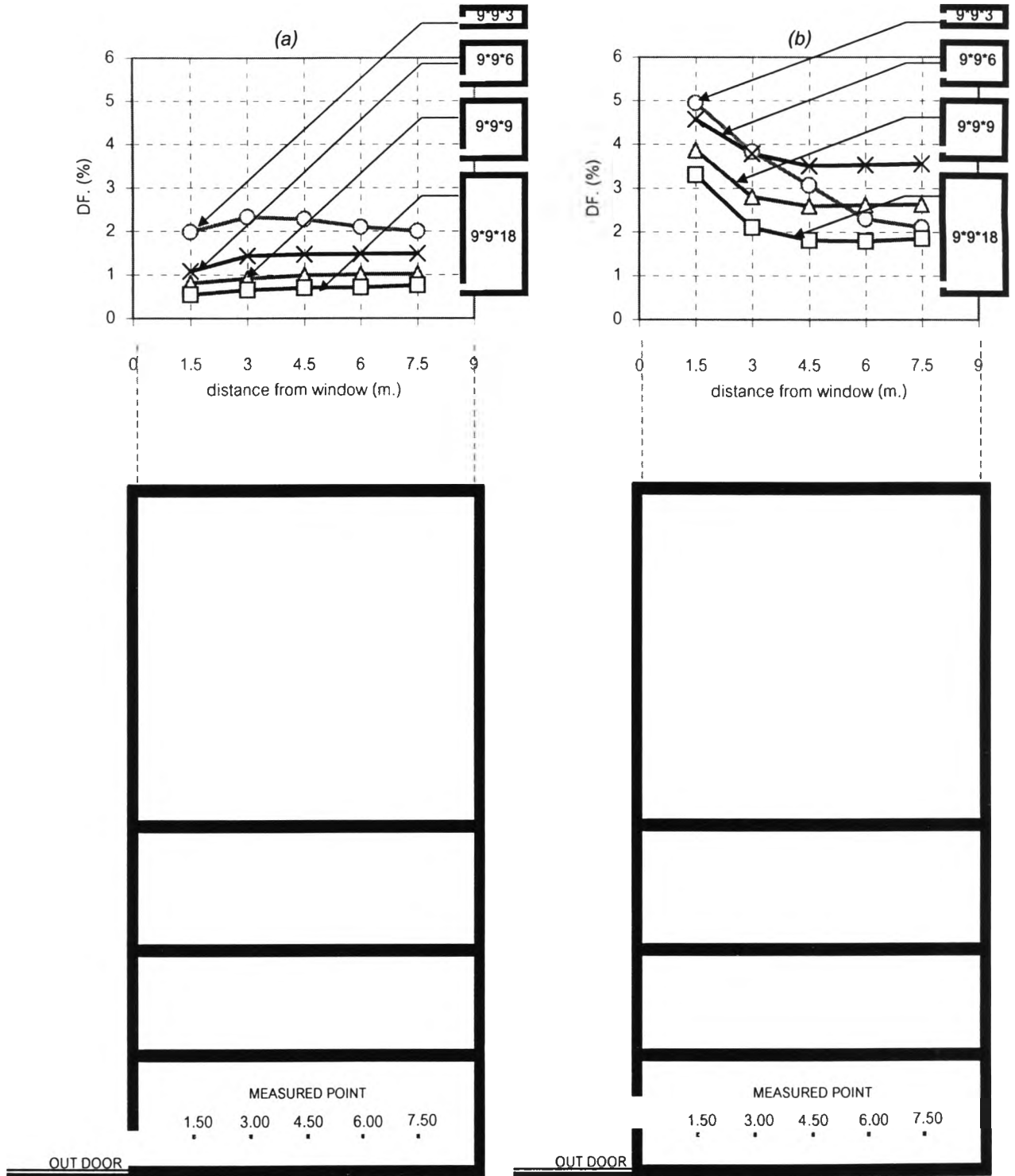
SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room height 3 m. / window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 24 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มไฟต์ฟลักซ์ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง เมื่อความลึกห้องเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นผิวนอกเพียงอย่างเดียว



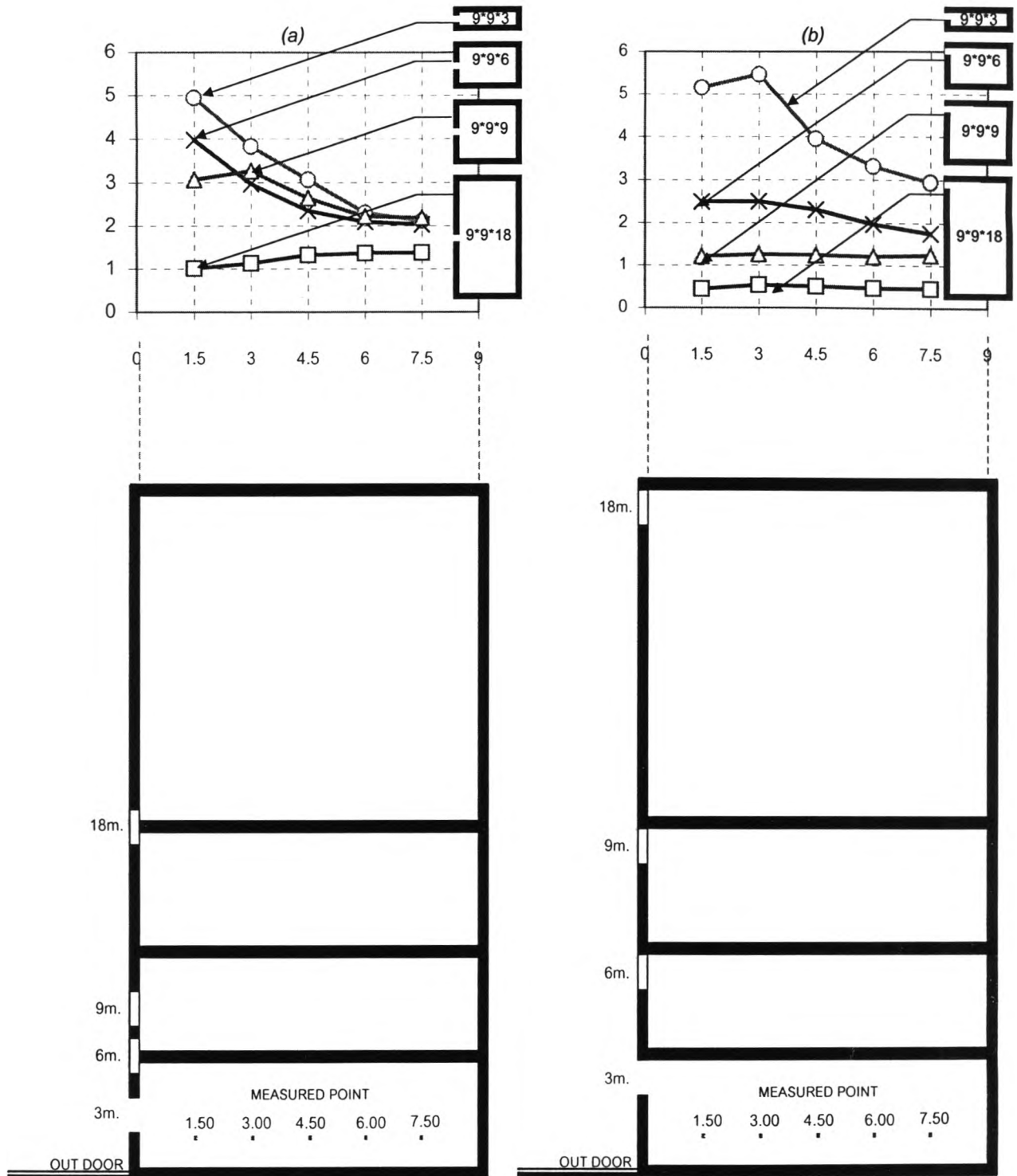
SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room height 3 m. / window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 25 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ยเฉพาะระยะความลึก 9 เมตรแรกของห้อง นับจากช่องเปิด ของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้อง เมื่อความลึกห้องเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว



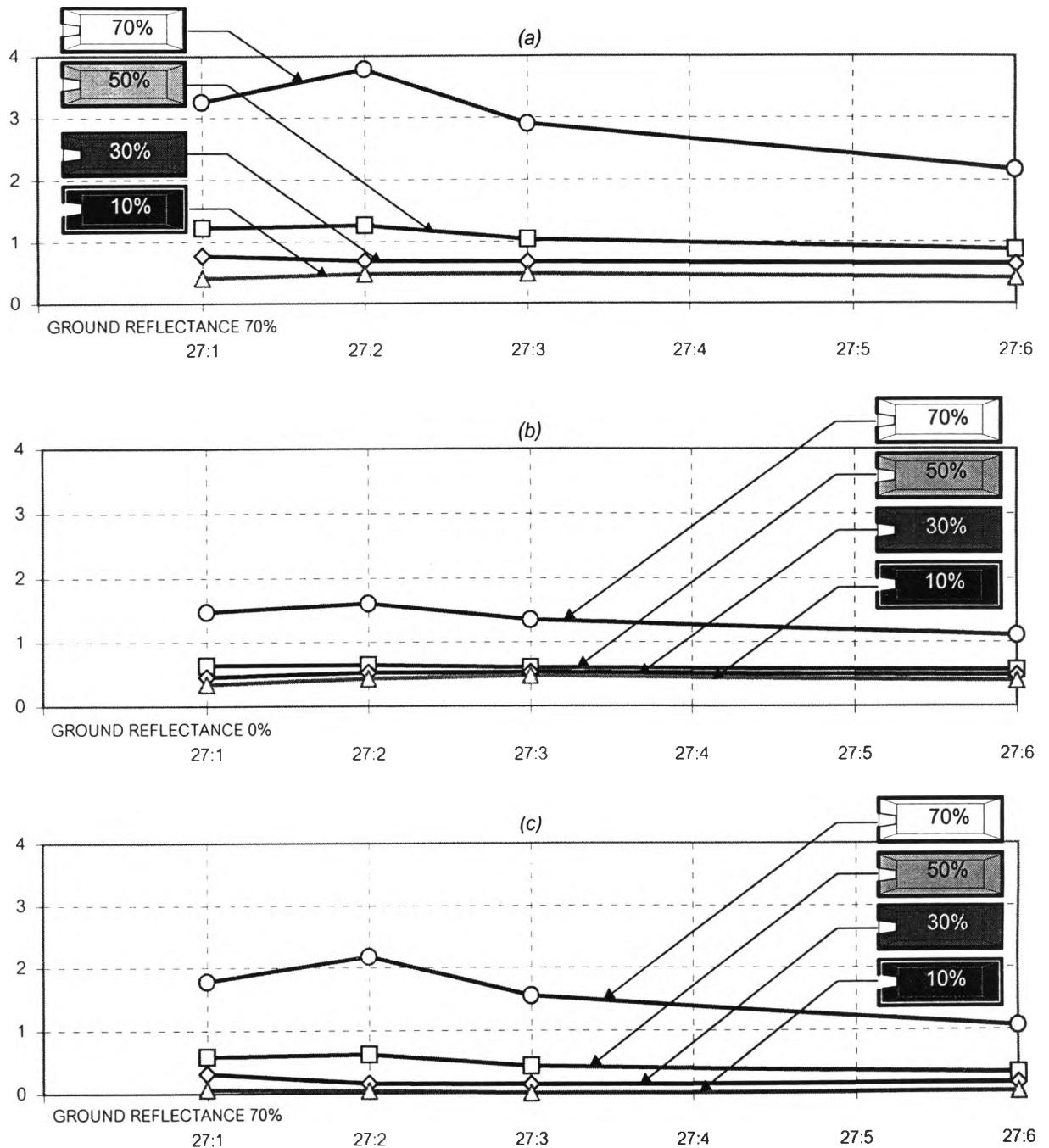
SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room length 9 m. / interior surface reflectance 70% / window area 9*1 sq.m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 26 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มแฟคเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง ของความสูงฝ้าเพดานห้อง (a) เมื่อช่องเปิดอยู่ระดับต่ำขอบล่างอยู่ในระดับเดียวกับพื้นห้อง โดยได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อช่องเปิดอยู่ระดับสายตา โดยได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north
 DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room length 9 m. / interior surface reflectance 70% / window area 9*1 sq.m.
 GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 27 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟกเตอร์เฉลี่ยตามความลึกของห้อง ของความสูงฝ้าเพดานห้อง (a) เมื่อช่องเปิดอยู่ระดับกึ่งกลางระหว่างฝ้าเพดานกับพื้นห้อง โดยได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อช่องเปิดอยู่ระดับสูง ขอบบนอยู่ในระดับเดียวกับฝ้าเพดานห้อง โดยได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม

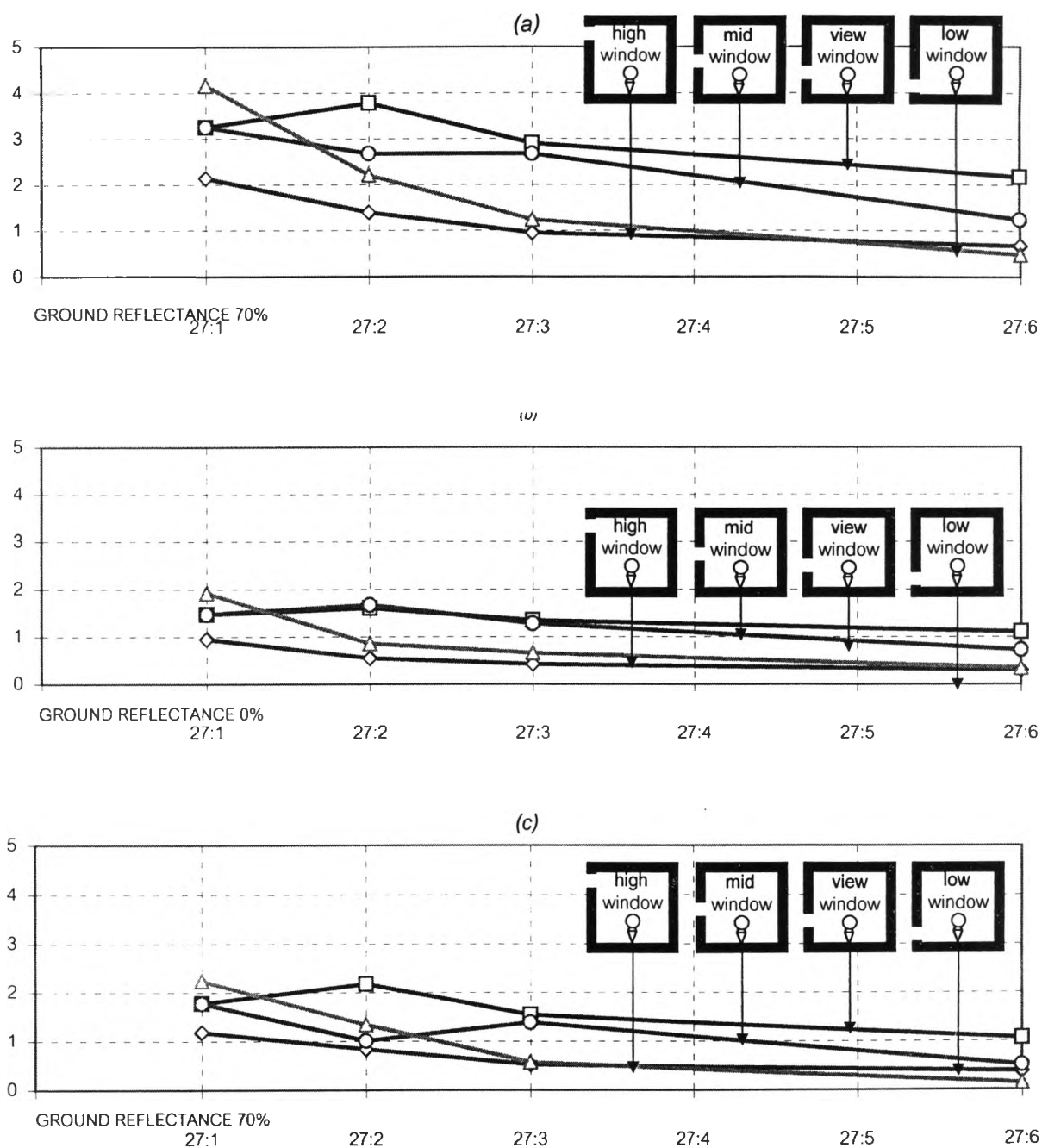


SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north

DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room length 9 m. / window area 9*1 sq.m. / distance from room floor 1 m.

GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 28 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มของค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้องที่มีช่องเปิดในระดับสายตา เมื่อความสูงฝ้าเพดานเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว



SKY CONDITION partly cloudy / TIME 12:00 am. / DIRECTION north

DETAILS OF MODEL ROOM room width 9 m. / room length 9 m. / interior surface reflectance 70% / window area 9*1 sq.m.

GROUND ground field proportion factor 50% / ground reflectance 70%

CHART 29 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์เฉลี่ย ของตำแหน่งช่องเปิด เมื่อความสูงฝ้าเพดานเพิ่มขึ้น (a) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงโดยรวม, (b) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงจากท้องฟ้าเพียงอย่างเดียว, (c) เมื่อได้รับอิทธิพลจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกเพียงอย่างเดียว

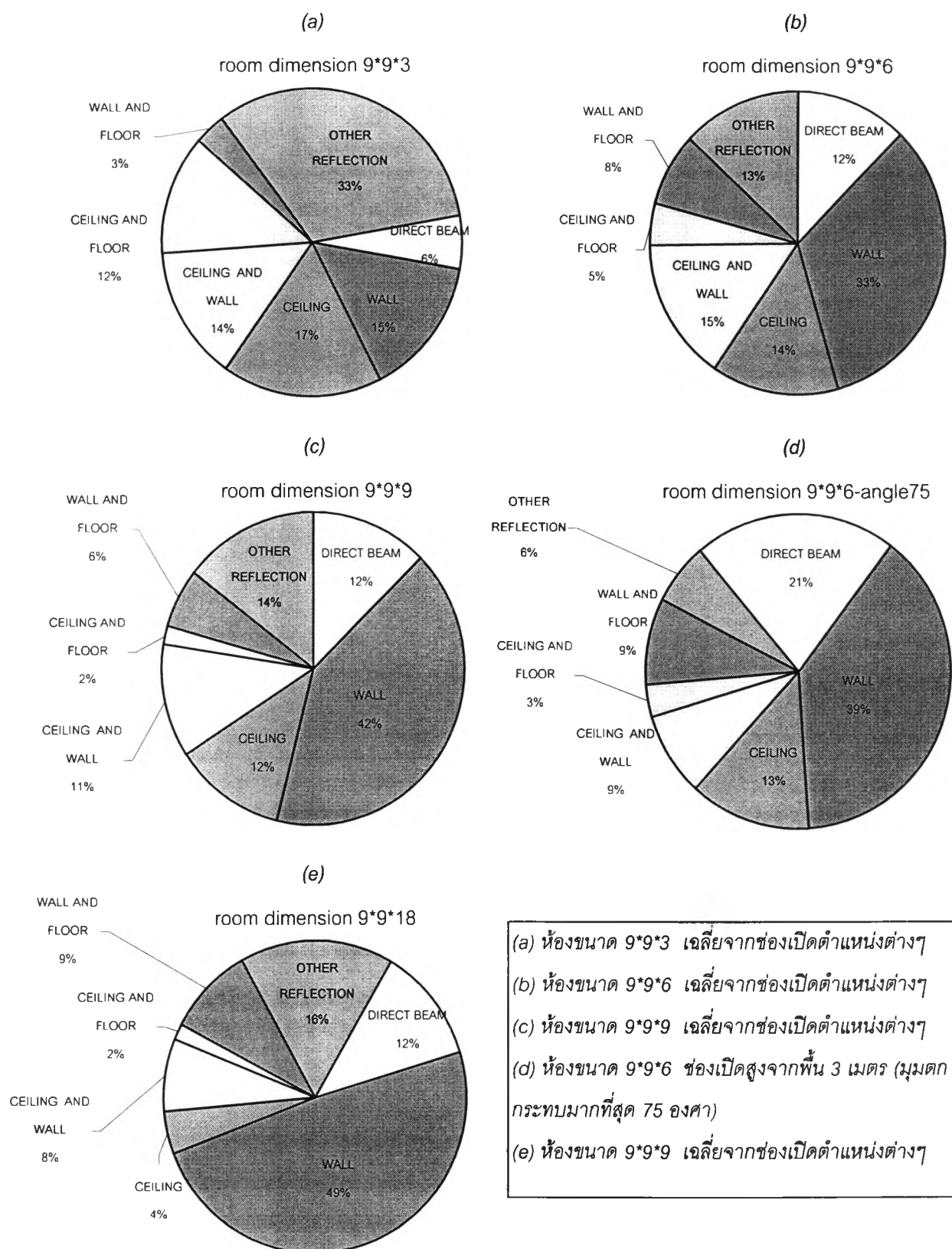


CHART 30 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบค่าสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ภายในห้องโดยตรง และ แสงสะท้อนจากระนาบต่างๆ จากปริมาณแสงทั้งหมด ณ. ระนาบทำงาน

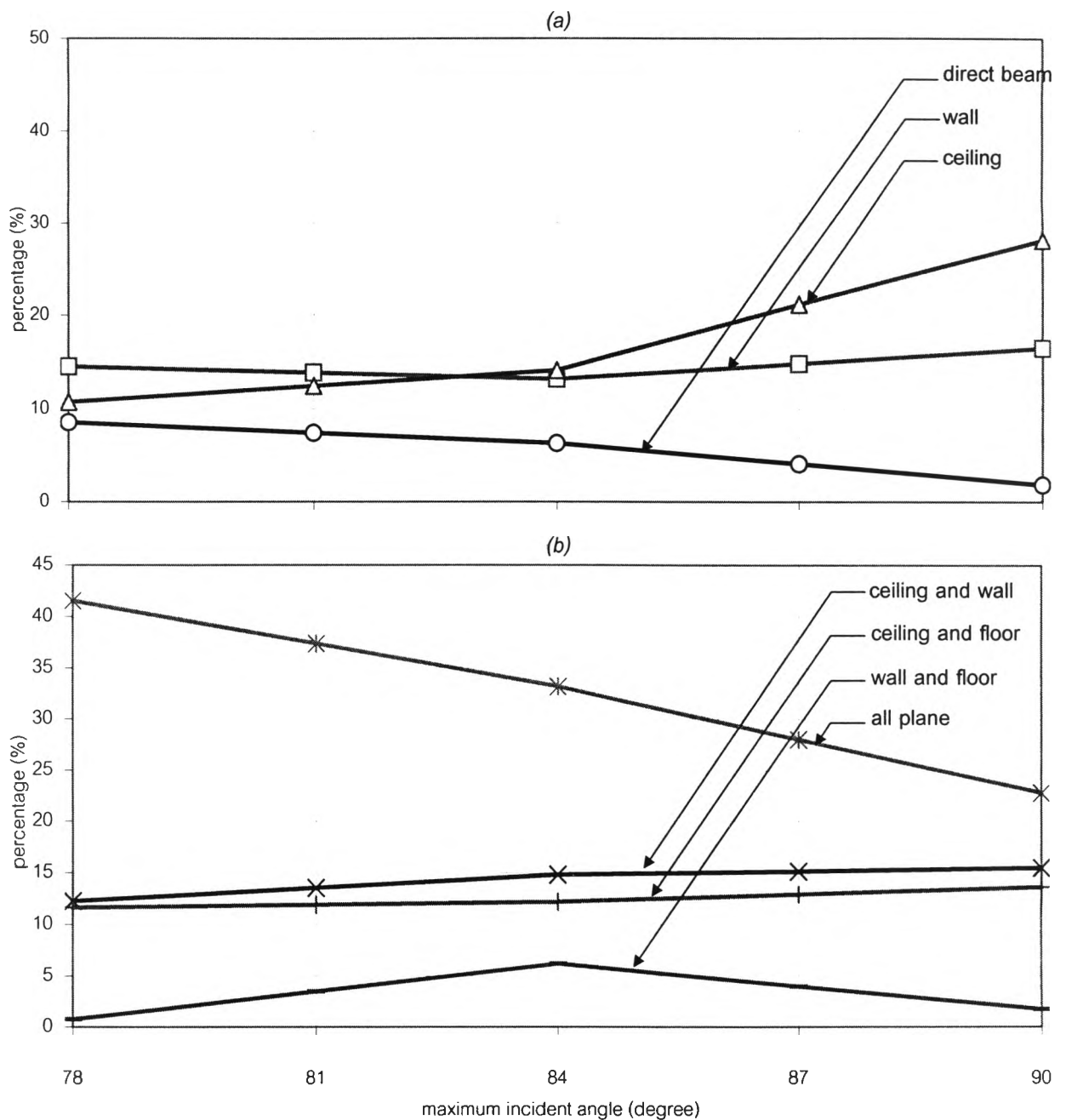


CHART 31 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบค่าสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ภายในห้องโดยตรง และ แสงสะท้อนจากระนาบต่างๆ เมื่อช่องเปิดอยู่ในตำแหน่งที่มีมุมตกกระทบมากที่สุดเพิ่มขึ้น (ตำแหน่งต่ำลง) จากปริมาณแสงทั้งหมด ณ. ระนาบทำงาน ภายในห้องขนาด 9*9*3

(a) แสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ภายในห้องโดยตรง และ แสงสะท้อนในชั้นแรก(ระนาบเดียว),

(b) แสงสะท้อนชั้นที่ 2 (2 ระนาบร่วมกัน) และ แสงสะท้อนชั้นที่ 3 (3 ระนาบร่วมกัน)

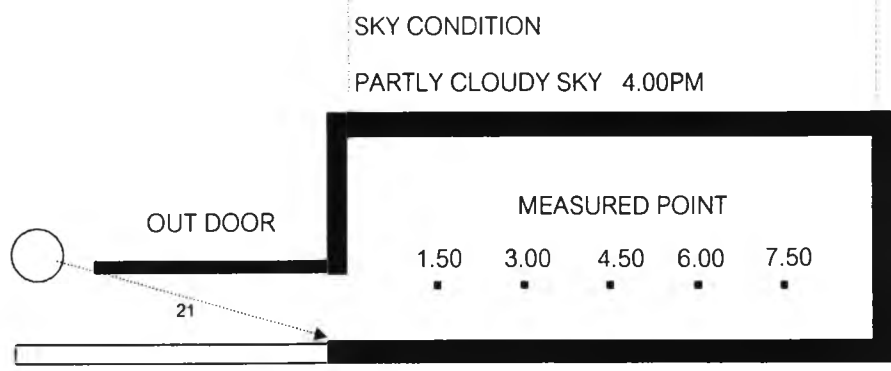
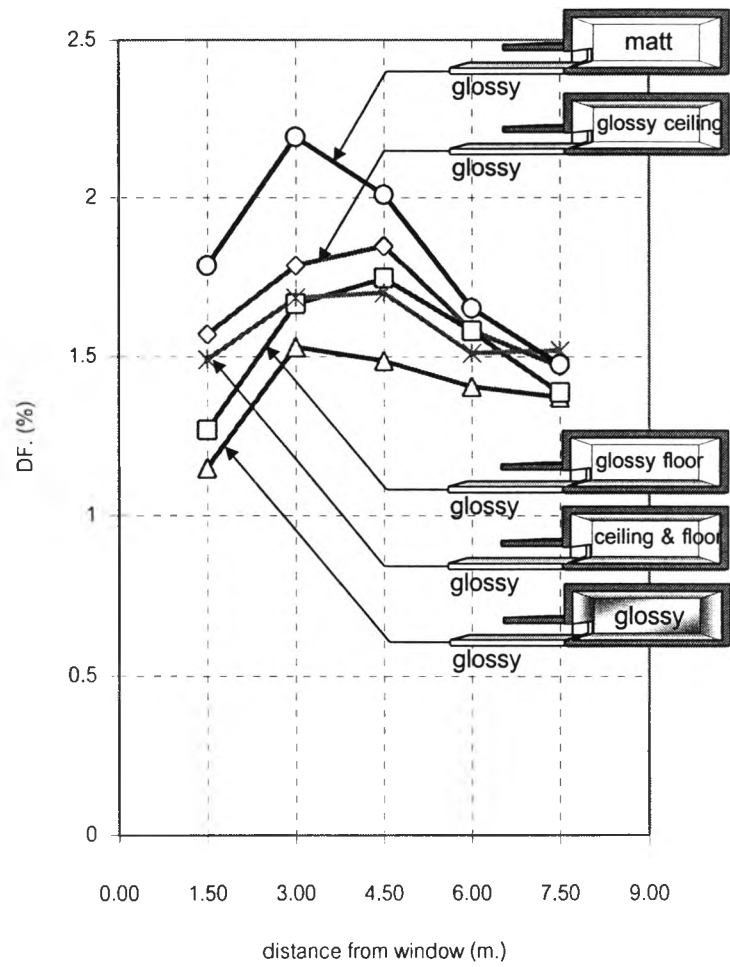


CHART 32 ชุดแผนภูมิแสดงความแตกต่างค่าเฉลี่ยโวลุ่มไฟฟ้คเตอร้เจลลี้ยตามควมลี้กของห้อง เปรลยเทียบอถลพลของลี้กษณะพ้ณลวของระนบต้งๆ

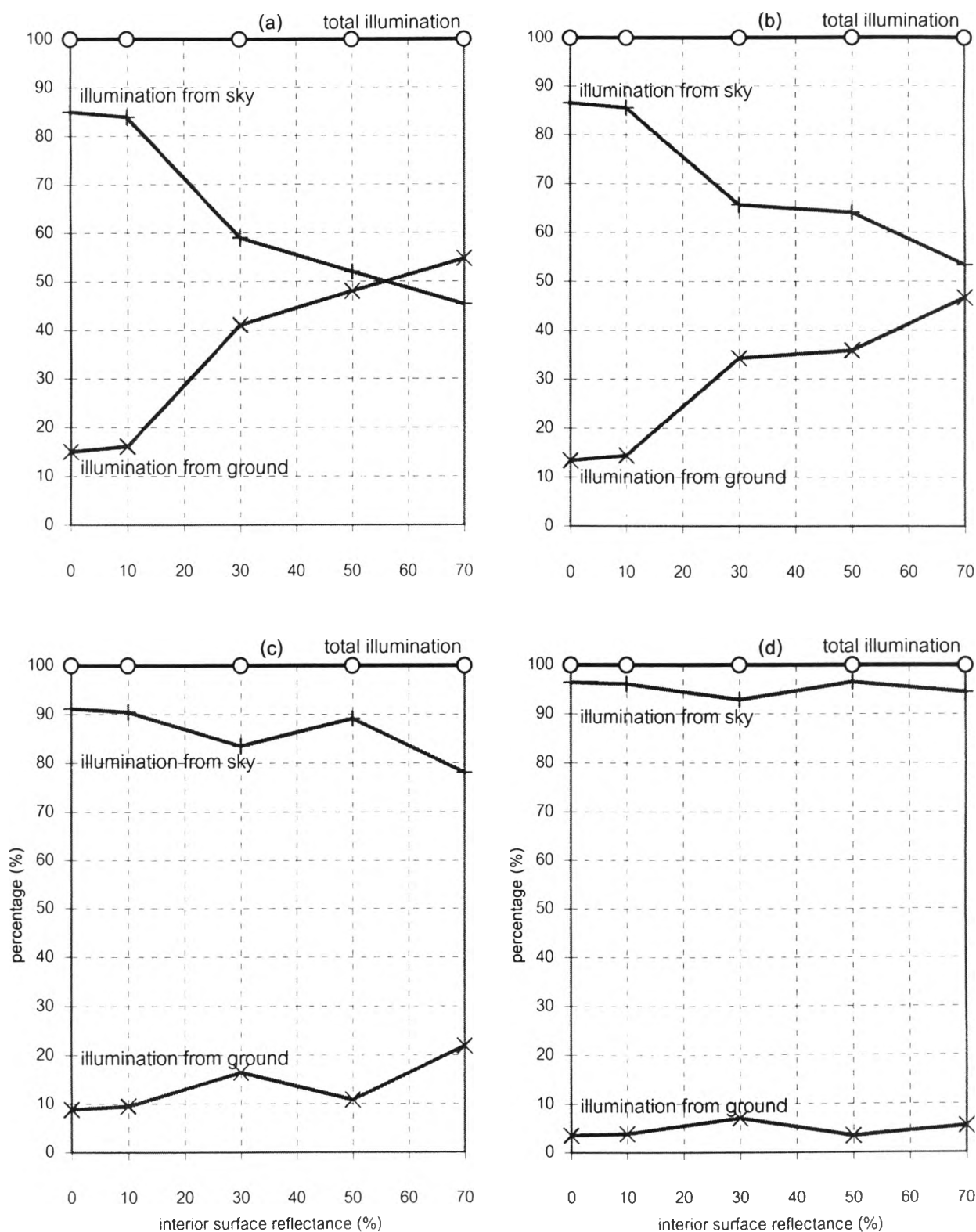


CHART 33 แผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบอิทธิพลที่เกิดจากแสงจากท้องฟ้า กับ แสงสะท้อนจากพื้นภายนอก เมื่อมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในเพิ่มขึ้น (a) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกมีค่า 70%, (b) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกมีค่า 50%, (c) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกมีค่า 30%, (d) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกมีค่า 10%

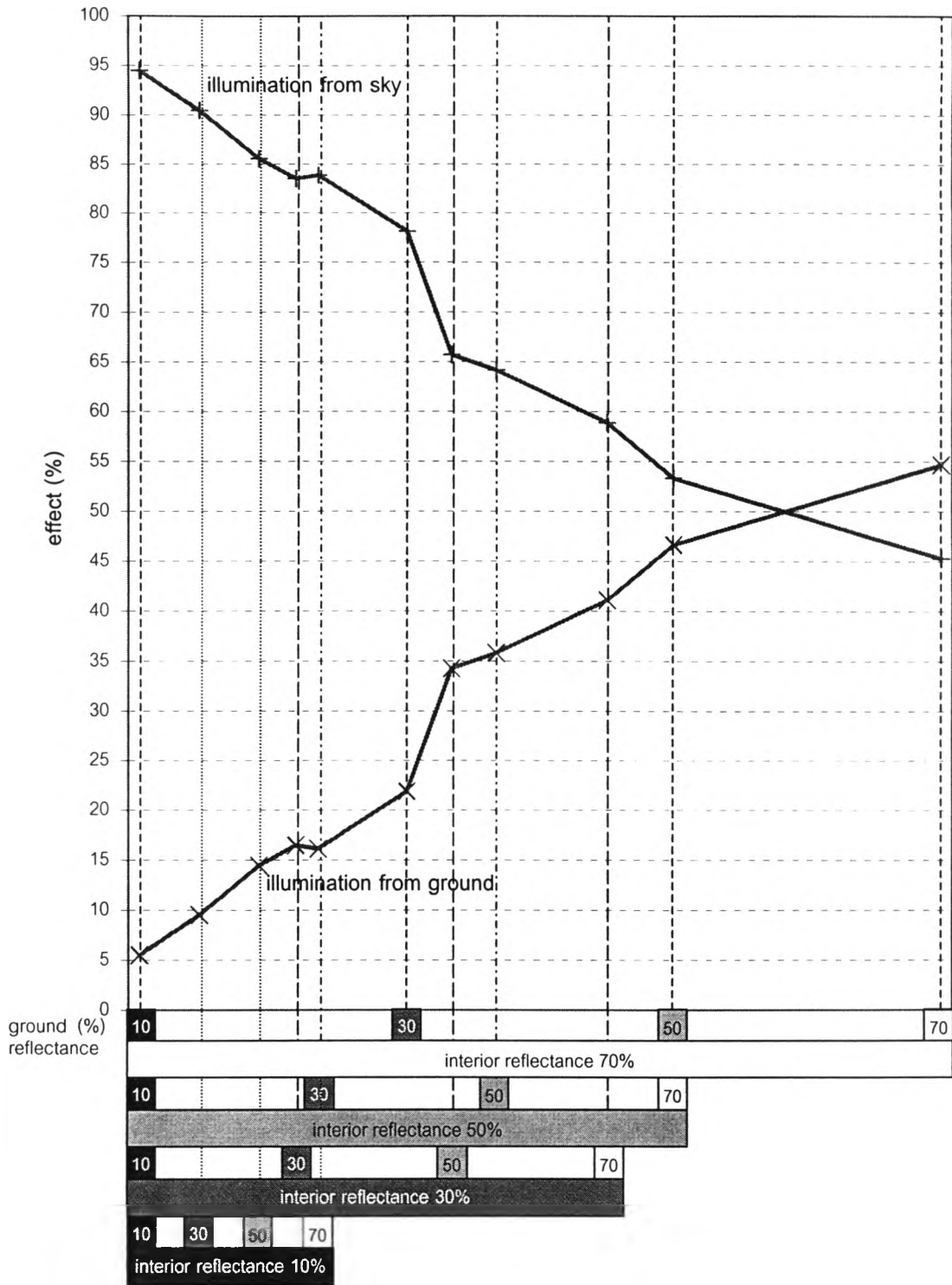


CHART 34 แผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้า และ แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอก จากปริมาณแสงเฉลี่ย ณ.ระนาบทำงานภายในห้อง ที่มีช่องเปิดในระดับสายตา เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกและพื้นผิวภายในห้องมีค่าเพิ่มขึ้น

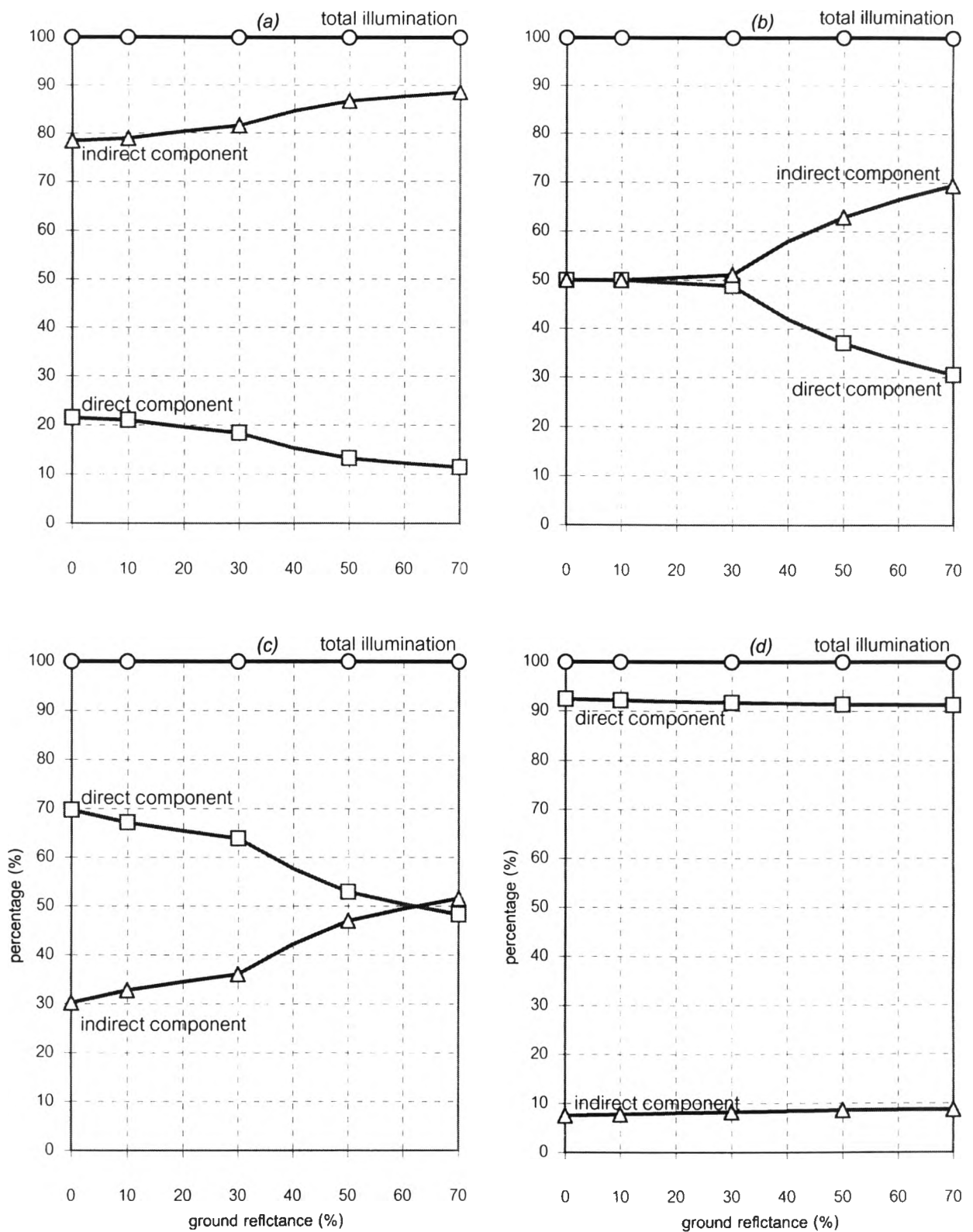


CHART 35 แผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบอิทธิพลที่เกิดจากแสงจากท้องฟ้าโดยตรง กับ แสงสะท้อนจากพื้นผิวภายใน เมื่อมีค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวนอกเพิ่มขึ้น (a) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในมีค่า 70%, (b) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในมีค่า 50%, (c) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในมีค่า 30%, (d) เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในมีค่า 10%

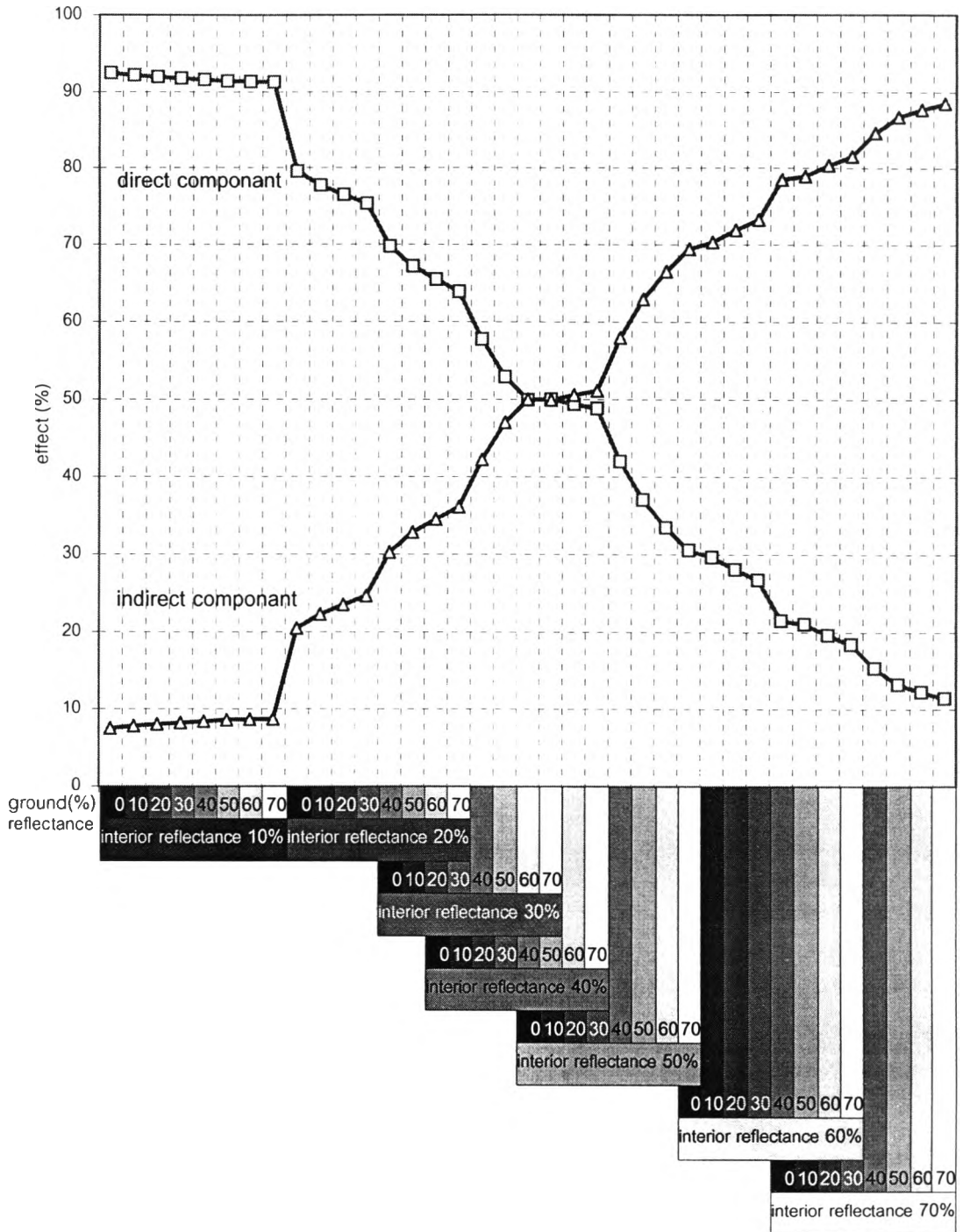


CHART 36 แผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละ ของอิทธิพลของแสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ระนาบทำงานภายในห้องโดยตรง และ แสงที่เกิดจากการสะท้อนของพื้นผิวภายในห้อง จากปริมาณแสงเฉลี่ย ณ ระนาบทำงานภายในห้อง ที่มีช่องเปิดในระดับสายตา เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกและพื้นผิวภายในห้องมีค่าเพิ่มขึ้น

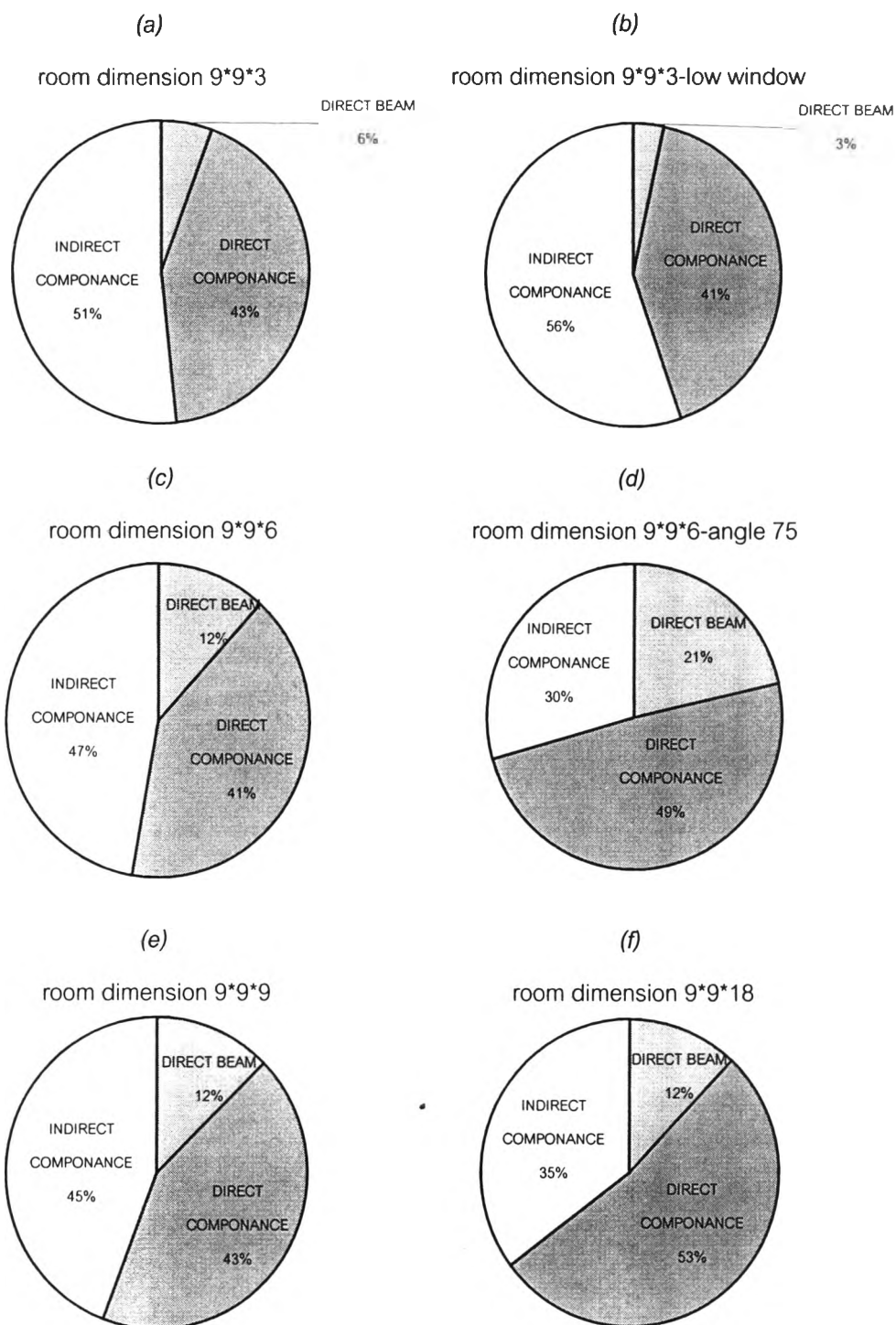


CHART 37 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ภายในห้องโดยตรง แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงจากท้องฟ้า และแสงสะท้อนที่เกิดจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอก

(a) ห้องขนาด 9*9*3 เฉลี่ยจากช่องเปิดตำแหน่งต่างๆ, (b) ห้องขนาด 9*9*3 ช่องเปิดต่ำ, (c) ห้องขนาด 9*9*6 เฉลี่ยจากช่องเปิดตำแหน่งต่างๆ, (d) ห้องขนาด 9*9*6 ช่องเปิดสูงจากพื้น 6 เมตร (มุมตกกระทบมากที่สุด 75 องศา), (e) ห้องขนาด 9*9*9 เฉลี่ยจากช่องเปิดตำแหน่งต่างๆ, (f) ห้องขนาด 9*9*18 เฉลี่ยจากช่องเปิดตำแหน่งต่างๆ

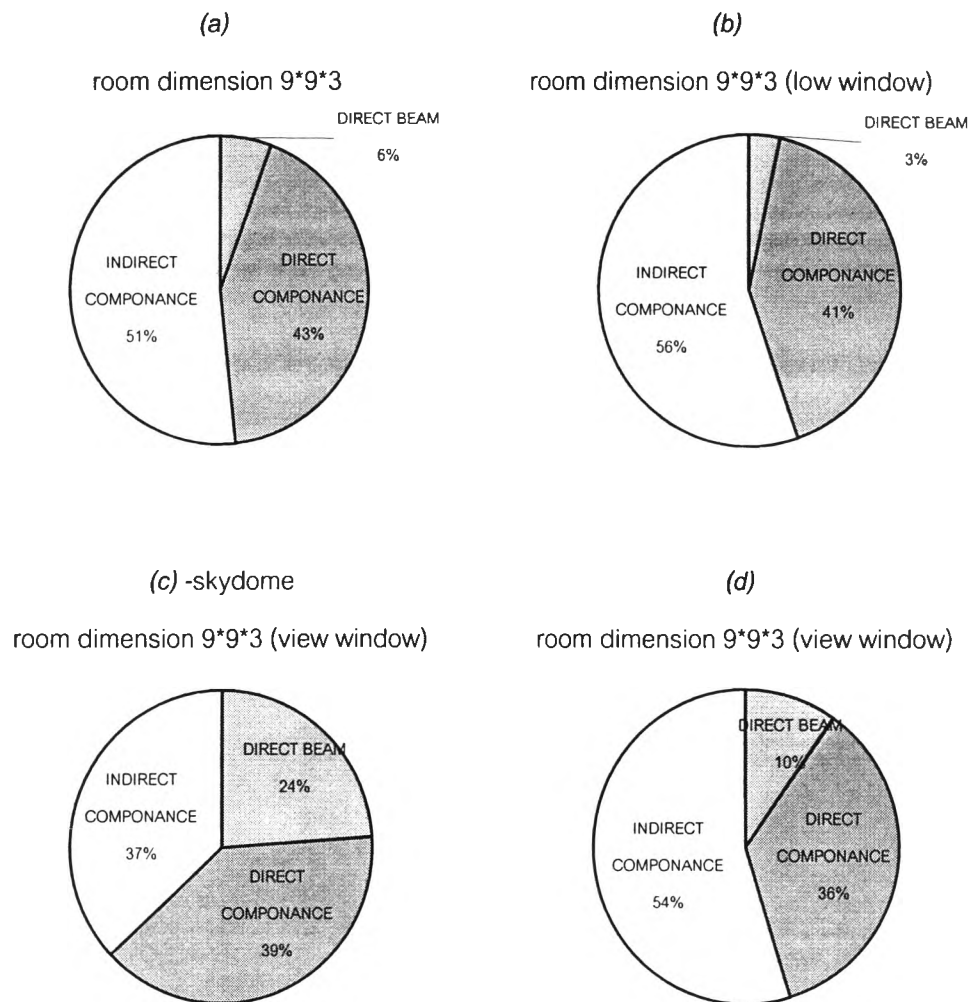


CHART 38 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้าที่เข้าสู่ภายในห้องโดยตรง แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงจากท้องฟ้า และ แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอก
(a) ห้องขนาด 9*9*3 เฉลี่ยจากช่องเปิดตำแหน่งต่างๆ, (b) ห้องขนาด 9*9*3 ช่องเปิดต่ำ, (c) ห้องขนาด 9*9*3 ช่องเปิดระดับสายตา, (d) ห้องขนาด 9*9*3 ช่องเปิดระดับสายตา

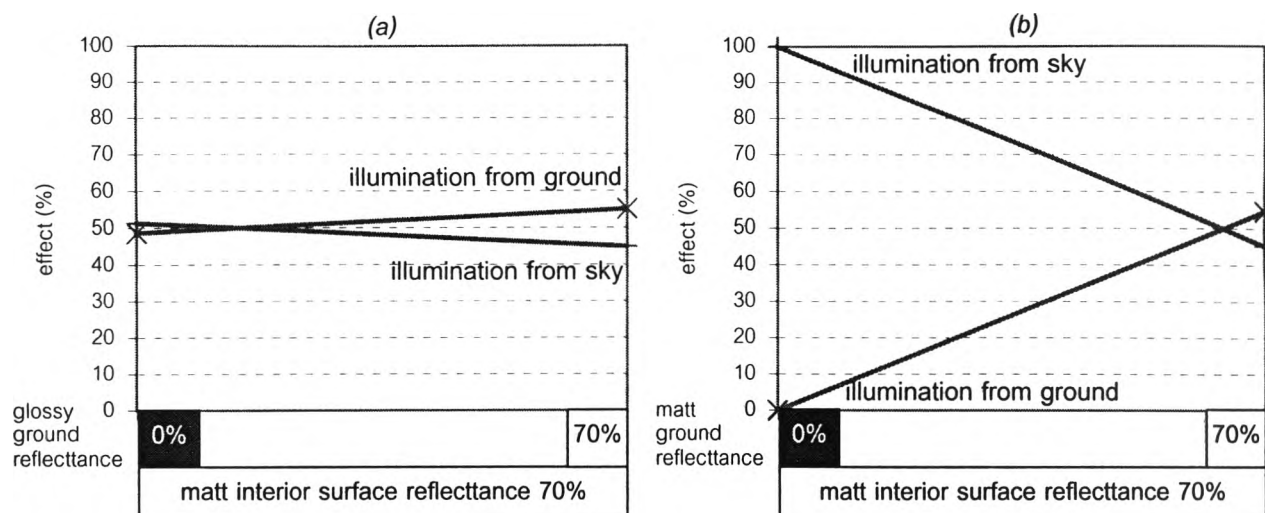


CHART 39 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้า และ แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอก จากปริมาณแสงเฉลี่ย ณ.ระนาบทำงานภายในห้อง ที่มีช่องเปิดต่ำ พื้นผิวภายในห้องมีลักษณะพื้นผิวด้านค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 70% เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นภายนอกมีค่าเพิ่มขึ้น (a) เมื่อพื้นภายนอกมีลักษณะพื้นผิวมัน, (b) เมื่อพื้นภายนอกมีลักษณะพื้นผิวด้าน

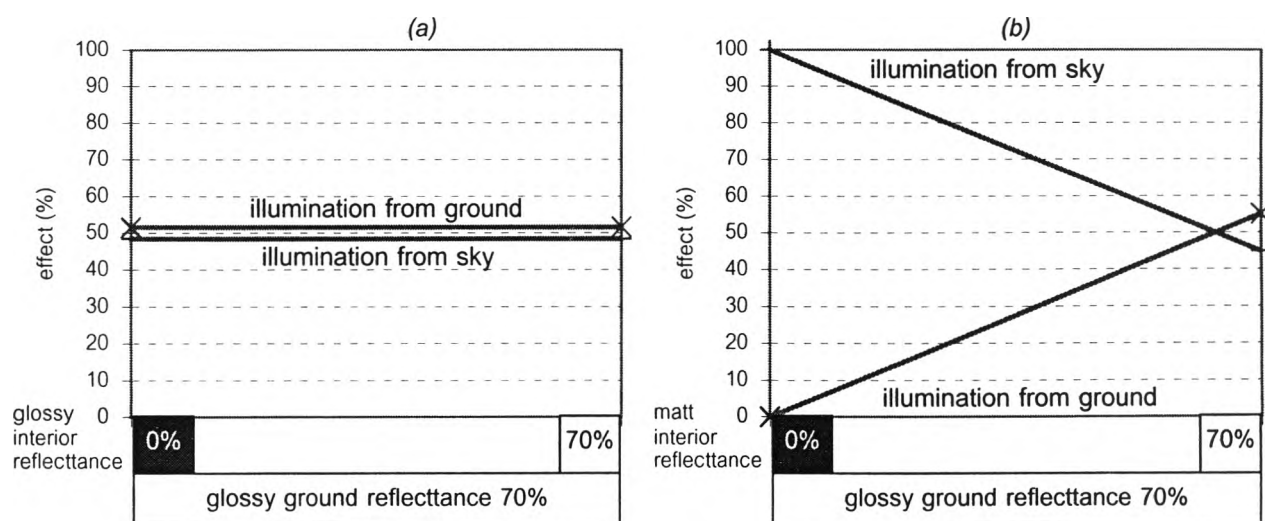


CHART 40 ชุดแผนภูมิแสดงการเปรียบเทียบสัดส่วนร้อยละเฉลี่ย ของอิทธิพลแสงจากท้องฟ้า และ แสงสะท้อนที่เกิดจากแสงสะท้อนจากพื้นภายนอกผิวมันค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง 70% จากปริมาณแสงเฉลี่ย ณ.ระนาบทำงานภายในห้อง ที่มีช่องเปิดต่ำ เมื่อค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของพื้นผิวภายในห้องมีค่าเพิ่มขึ้น (a) พื้นผิวภายในห้องมีลักษณะพื้นผิวมัน, (b) เมื่อพื้นผิวภายในห้องมีลักษณะพื้นผิวด้าน

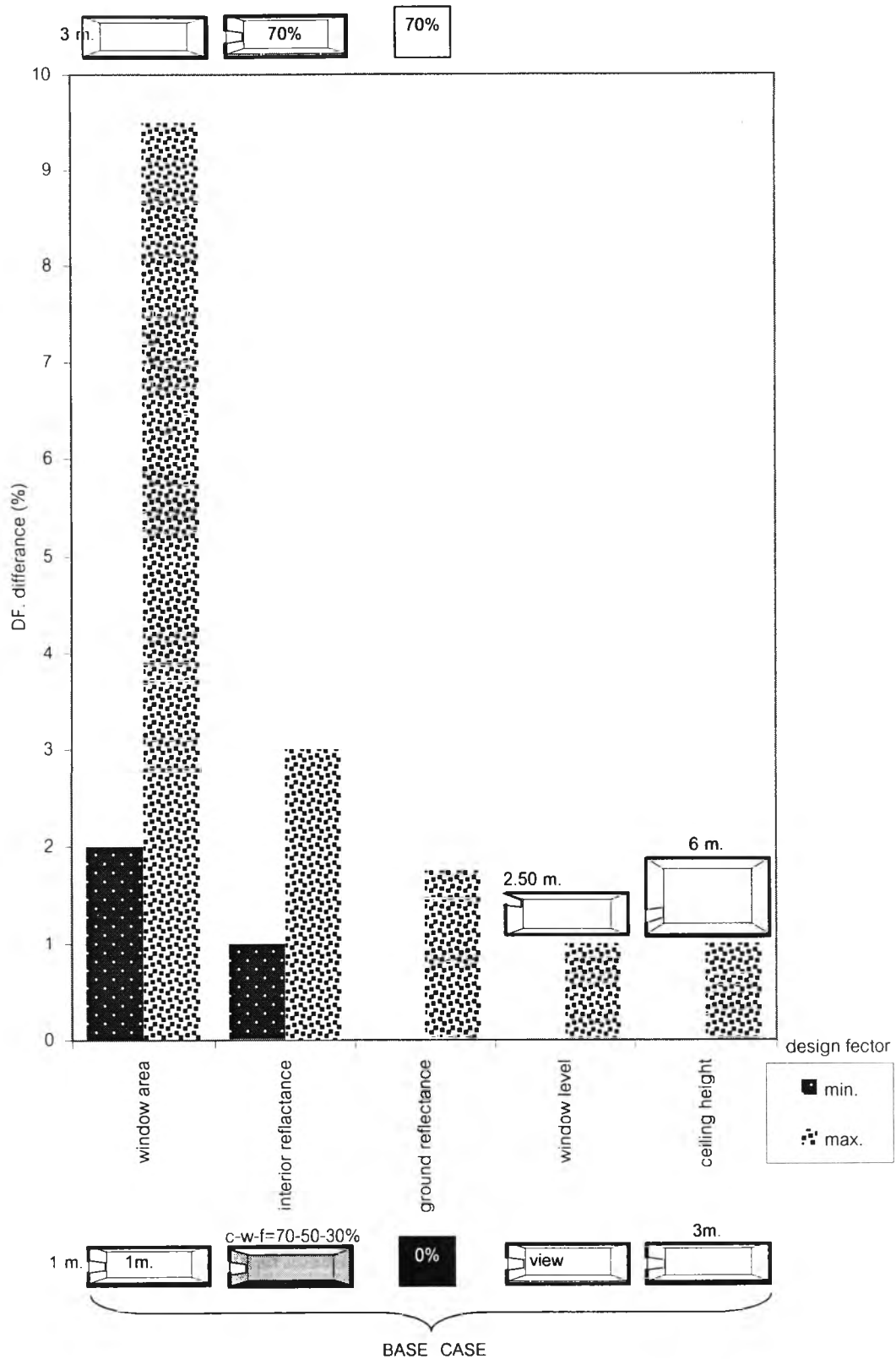


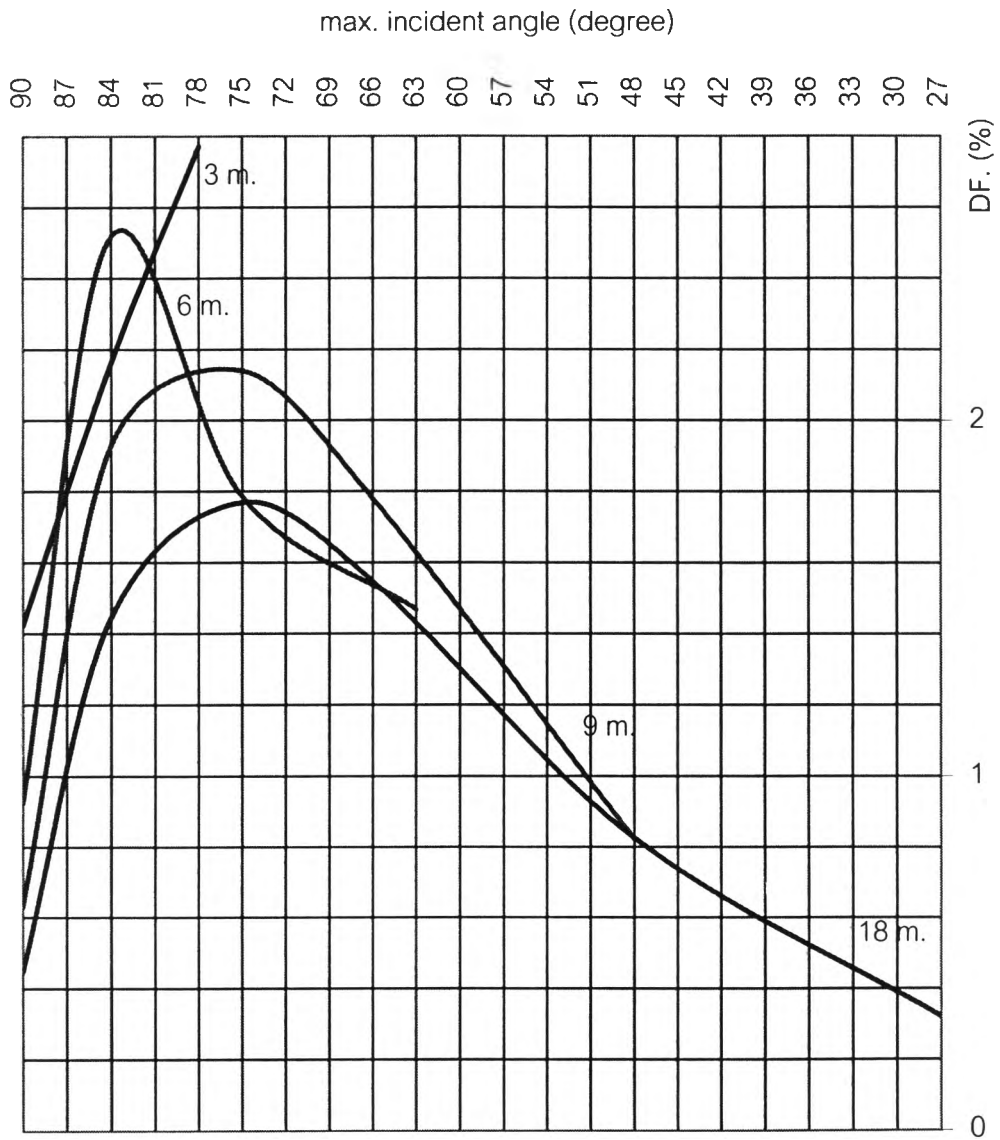
CHART 41 แสดงการค่าความต่างของค่าเฉลี่ยไลท์แฟคเตอร์ ระหว่างค่ามากที่สุด กับ ค่าที่ใช้ในการเปรียบเทียบ (BASE CASE) ของตัวแปรในการออกแบบ

ภาคผนวก ฉ.

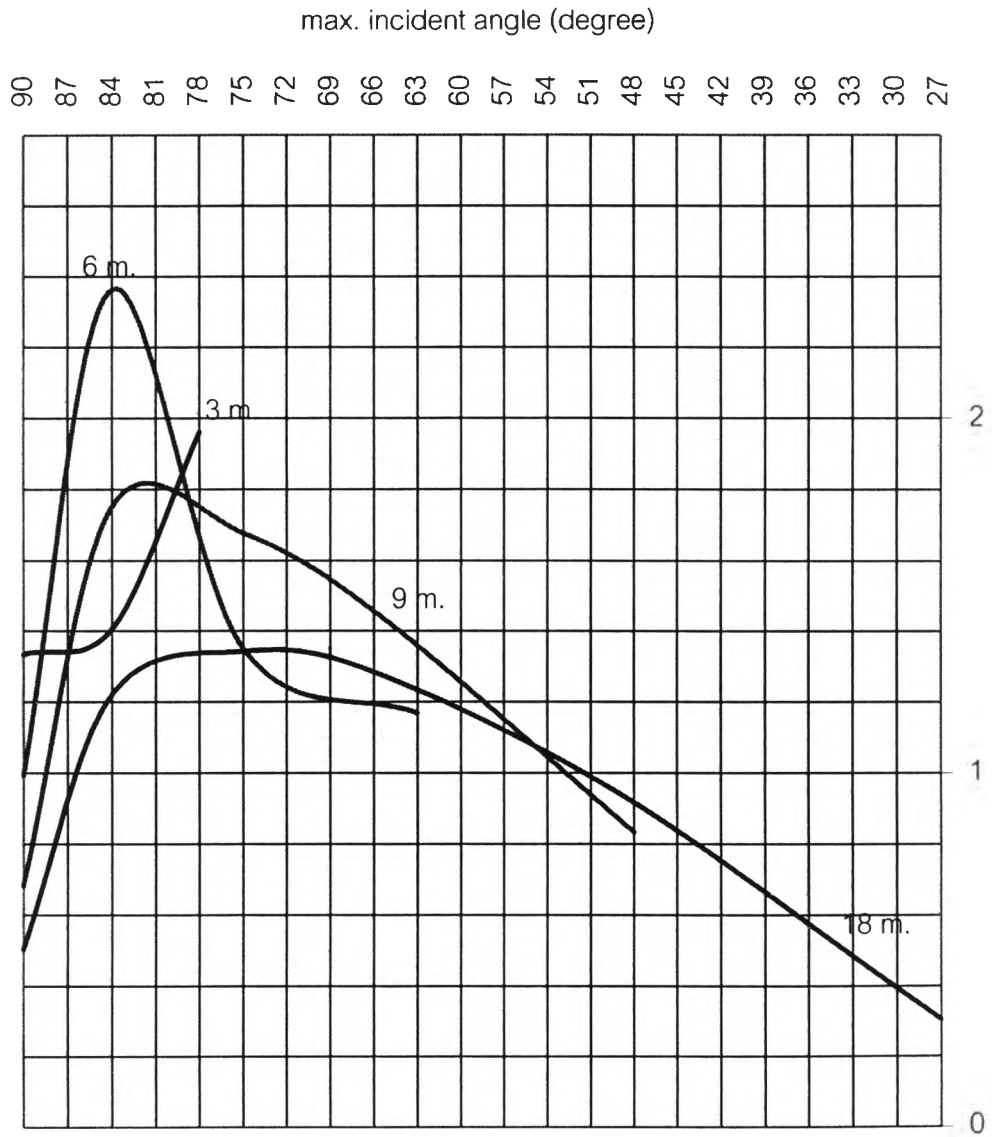
โนโมกราฟ

โนโมกราฟในการวิจัยนี้มีทั้งหมด 7 แผนภูมิ ได้แก่ แผนภูมิ 1) ถึง แผนภูมิ 7) ซึ่งมีแผนภูมิ 2 แบบ ซึ่งมีหลายแผนภูมิ ได้แก่ แผนภูมิ 1) และ แผนภูมิ 3) ซึ่งได้เรียงแผนภูมิตามลำดับดังต่อไปนี้*

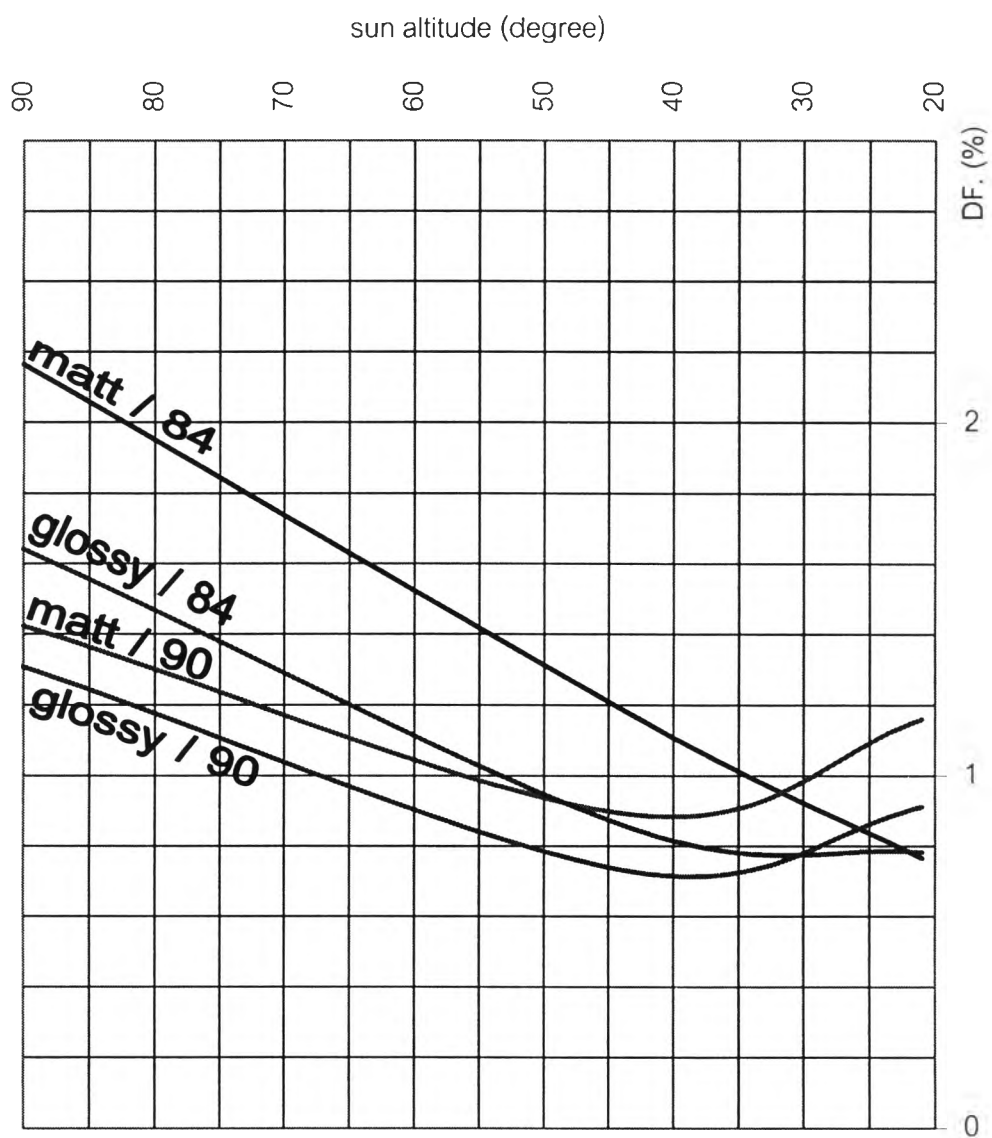
* ที่มา : จากข้อมูลความสัมพันธ์ของตัวแปรเชิงสถิติจากข้อมูลดิบ



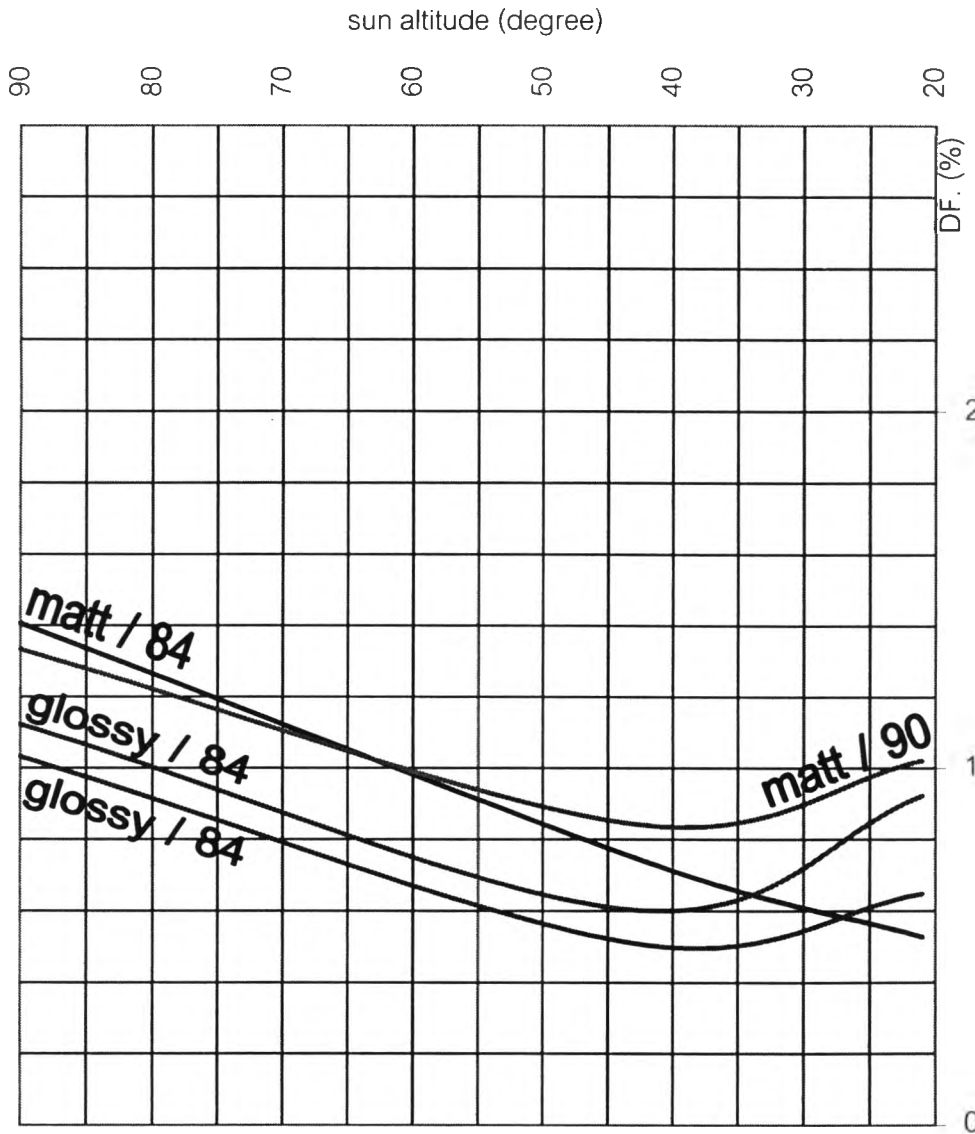
1)a-1
average



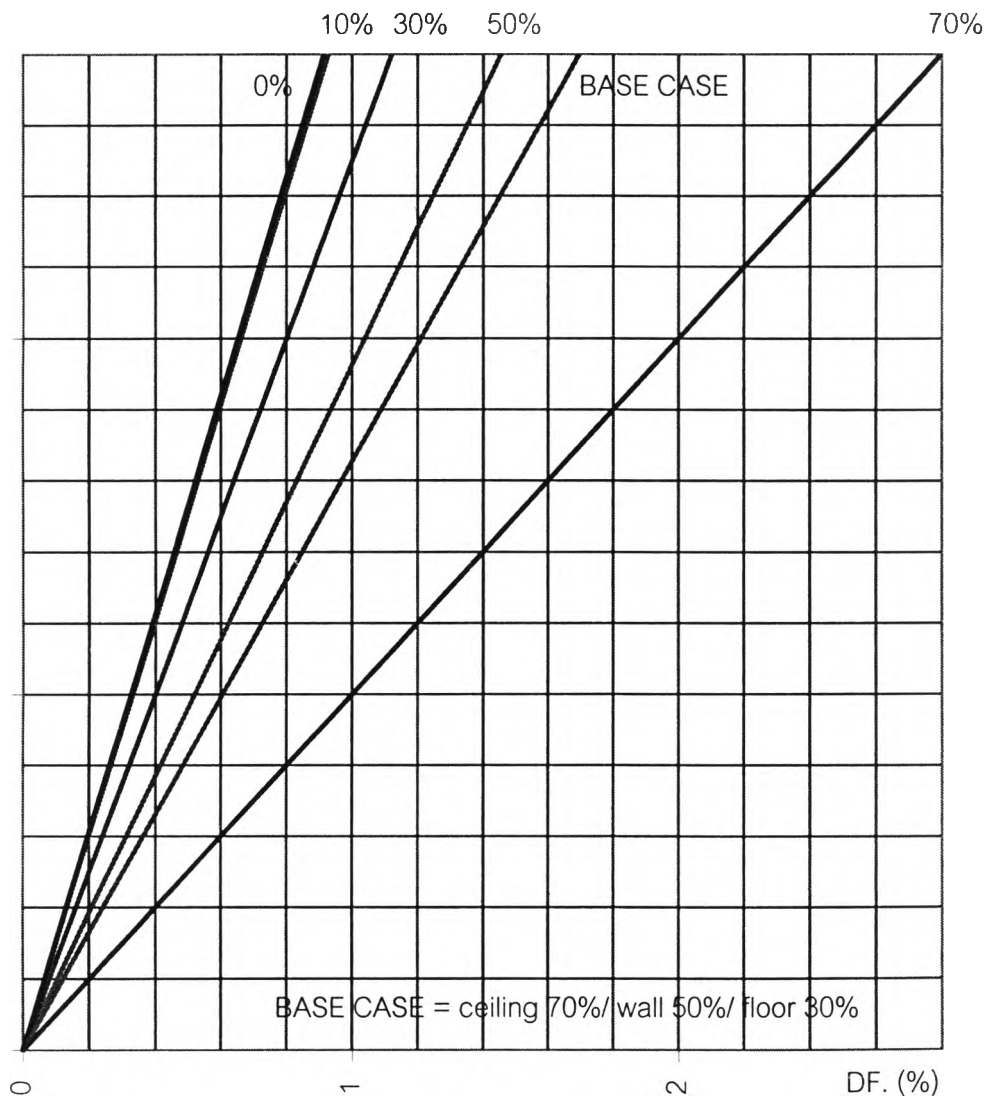
1)a-2



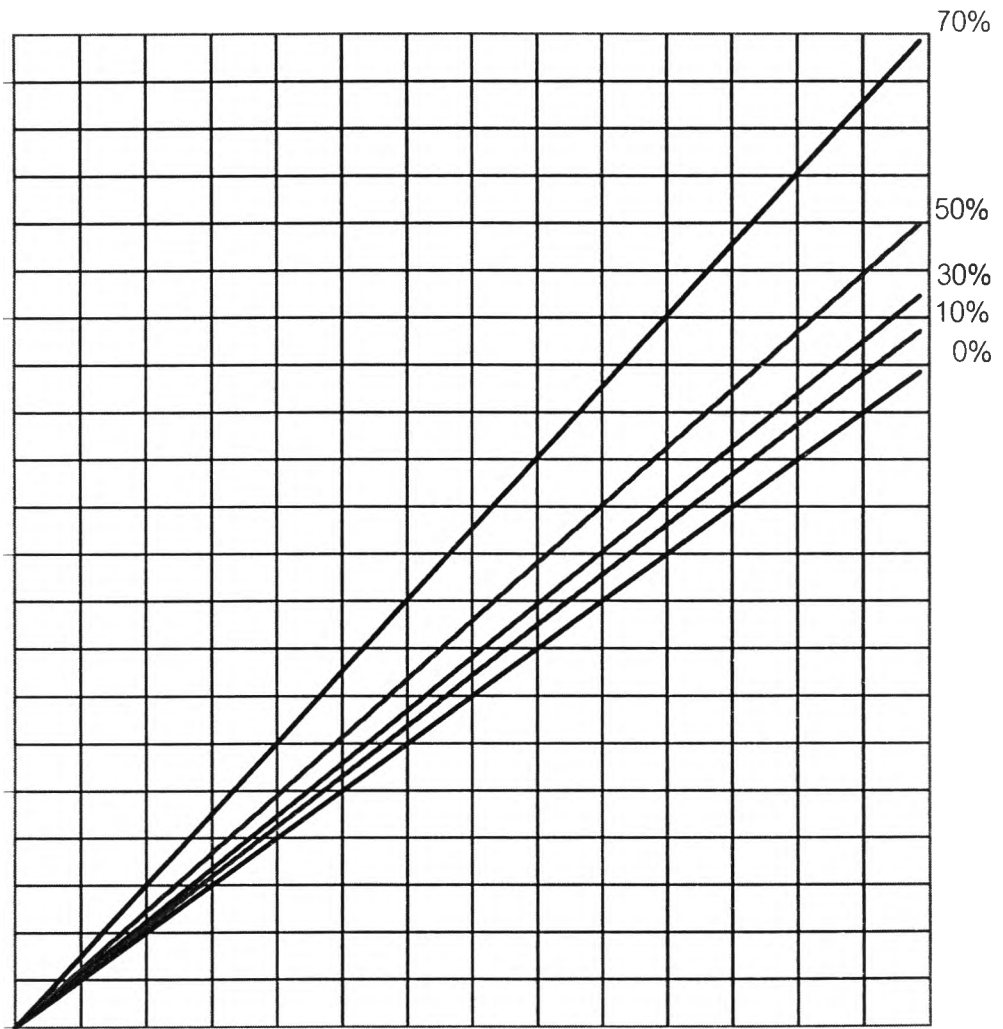
1)b-1



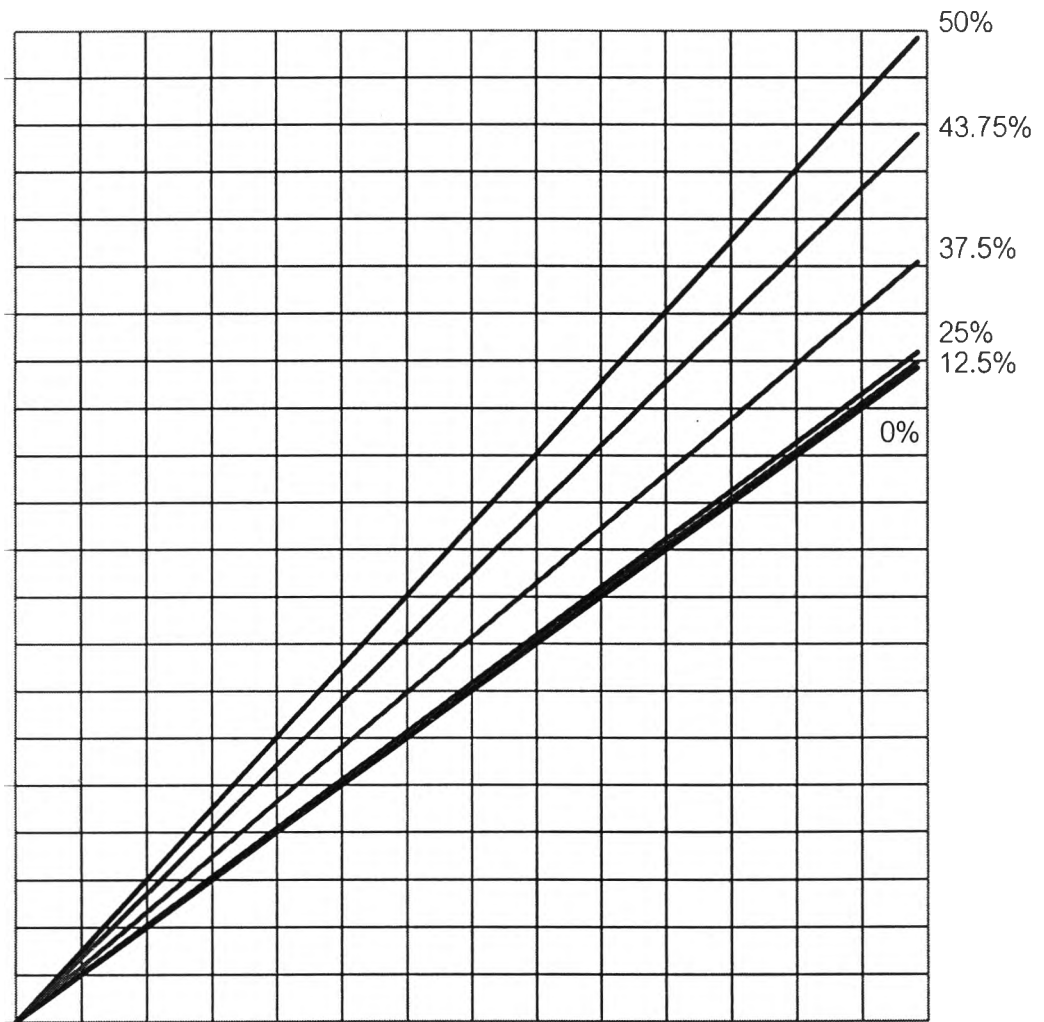
1)b-2



2)

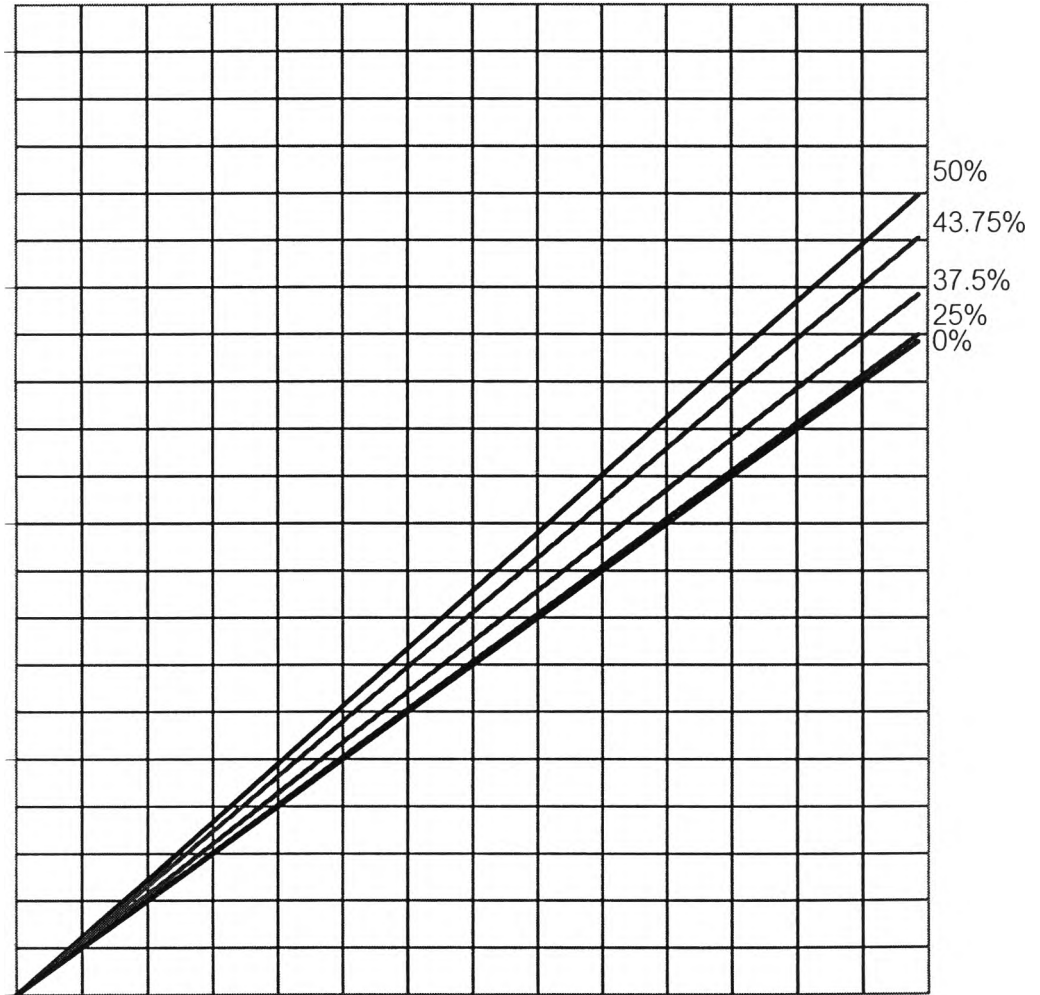


3)-1



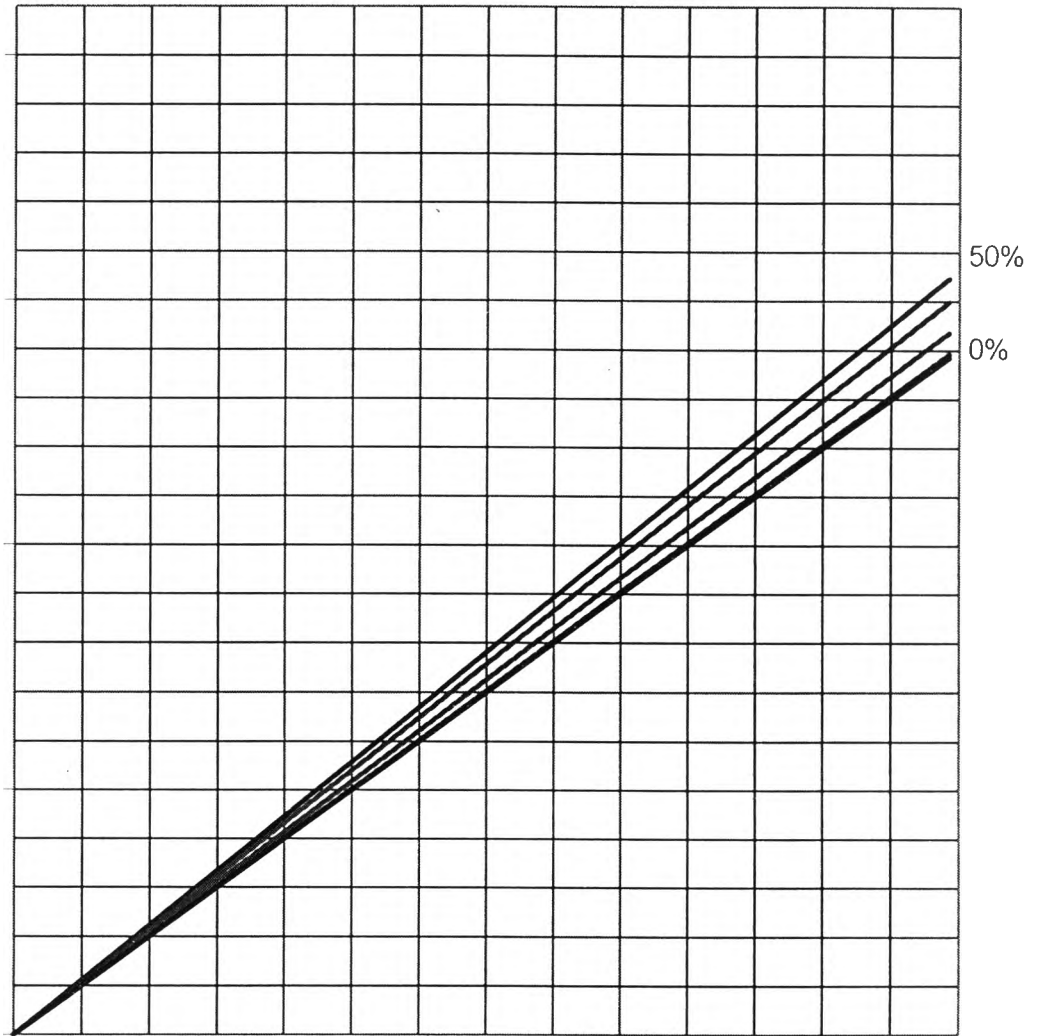
3)-2.1

ground reflection 70%



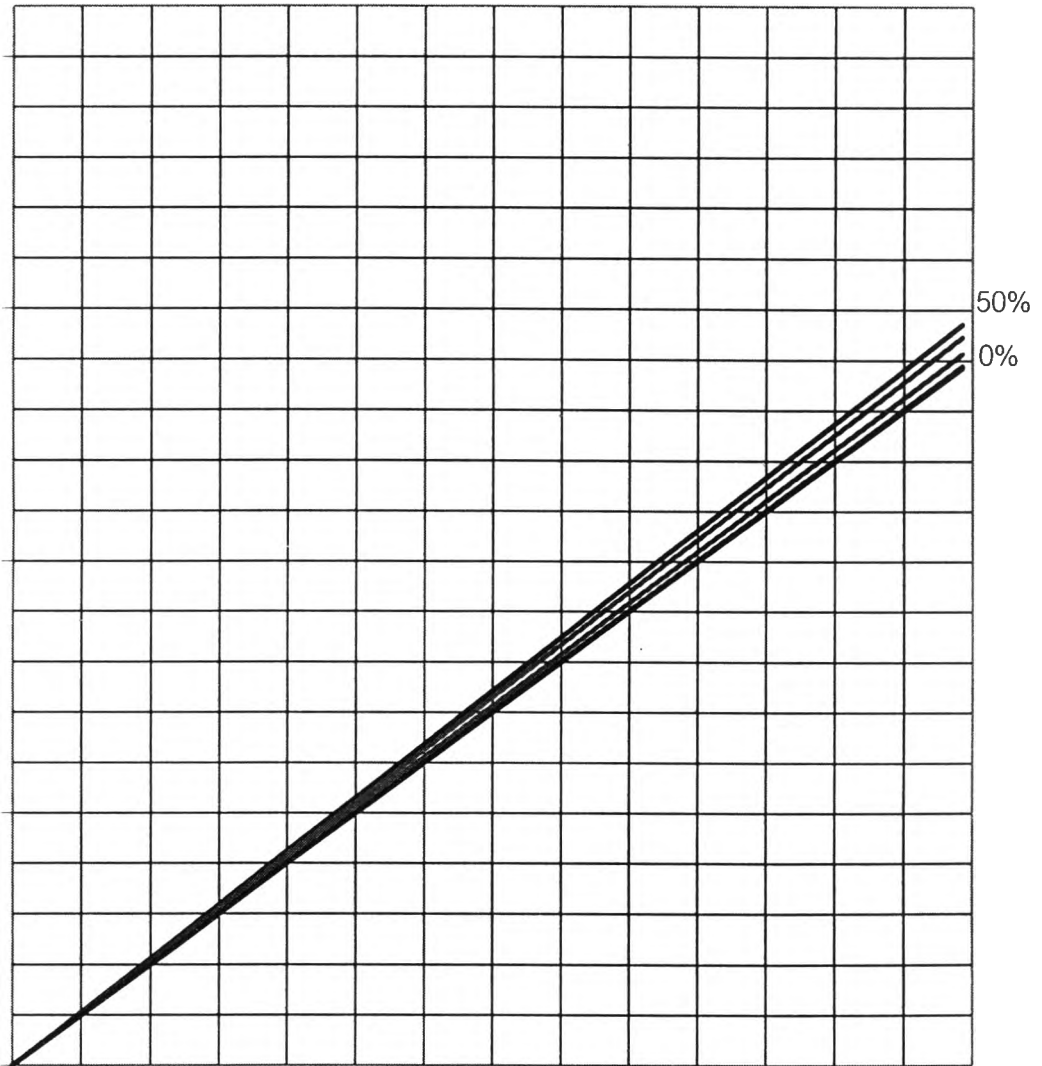
3)-2.2

ground reflection 50%



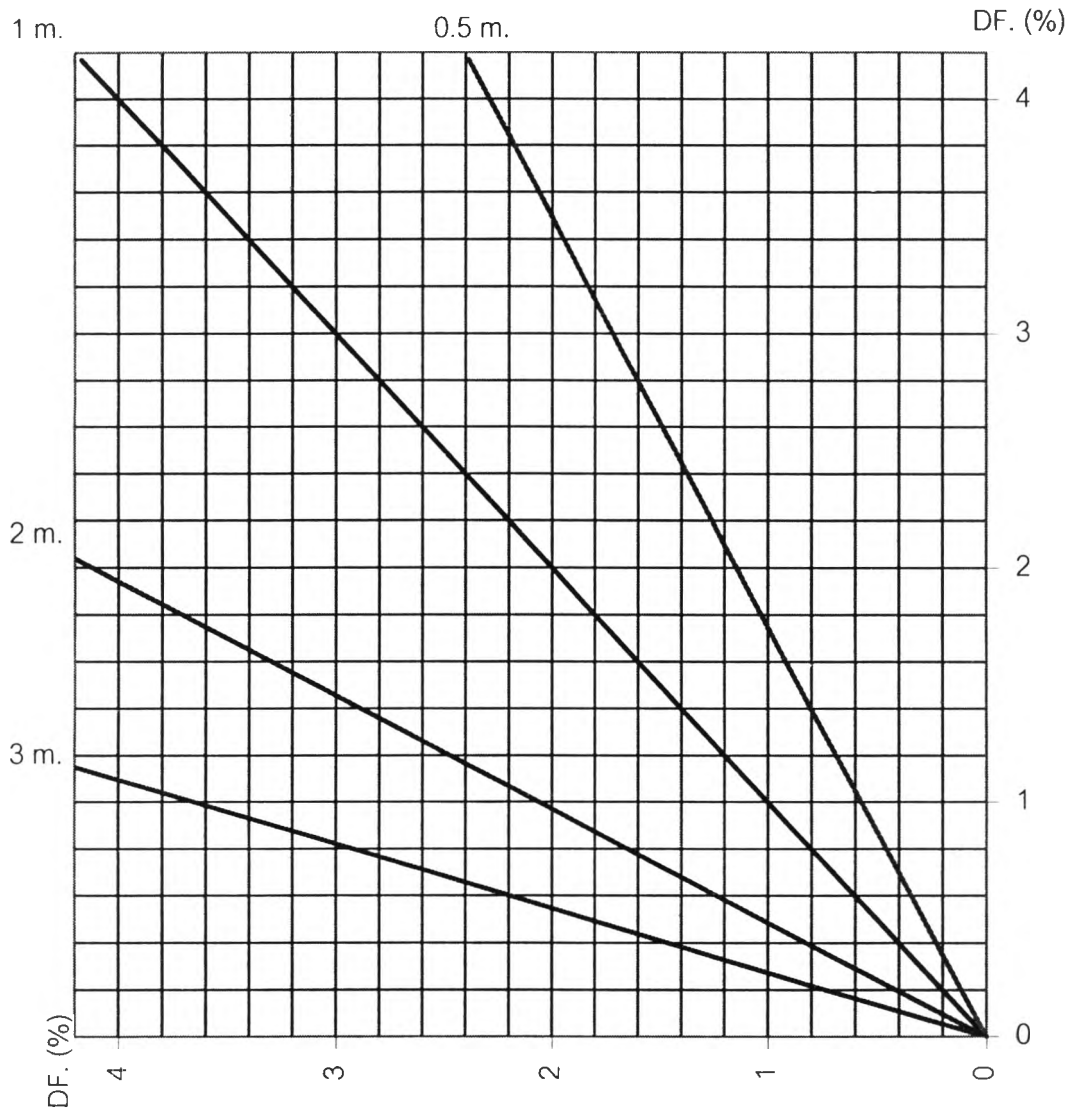
3)-2.3

ground reflection 30%

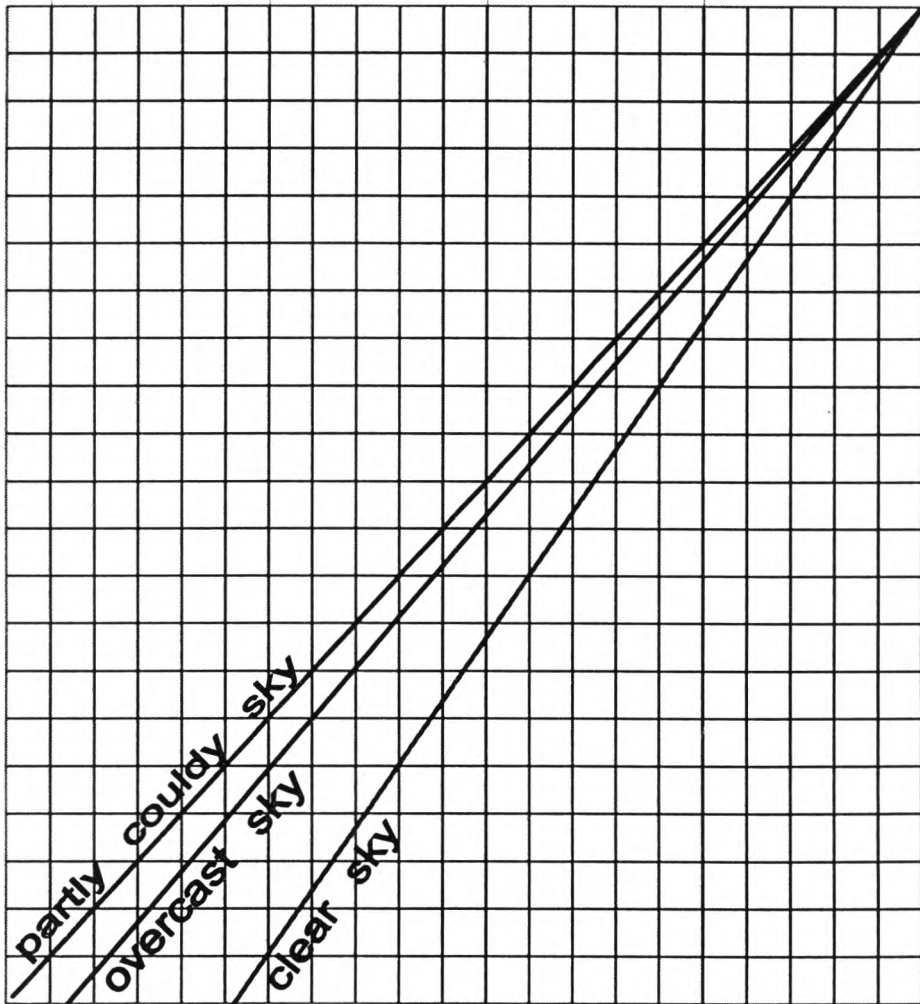


3)-2.4

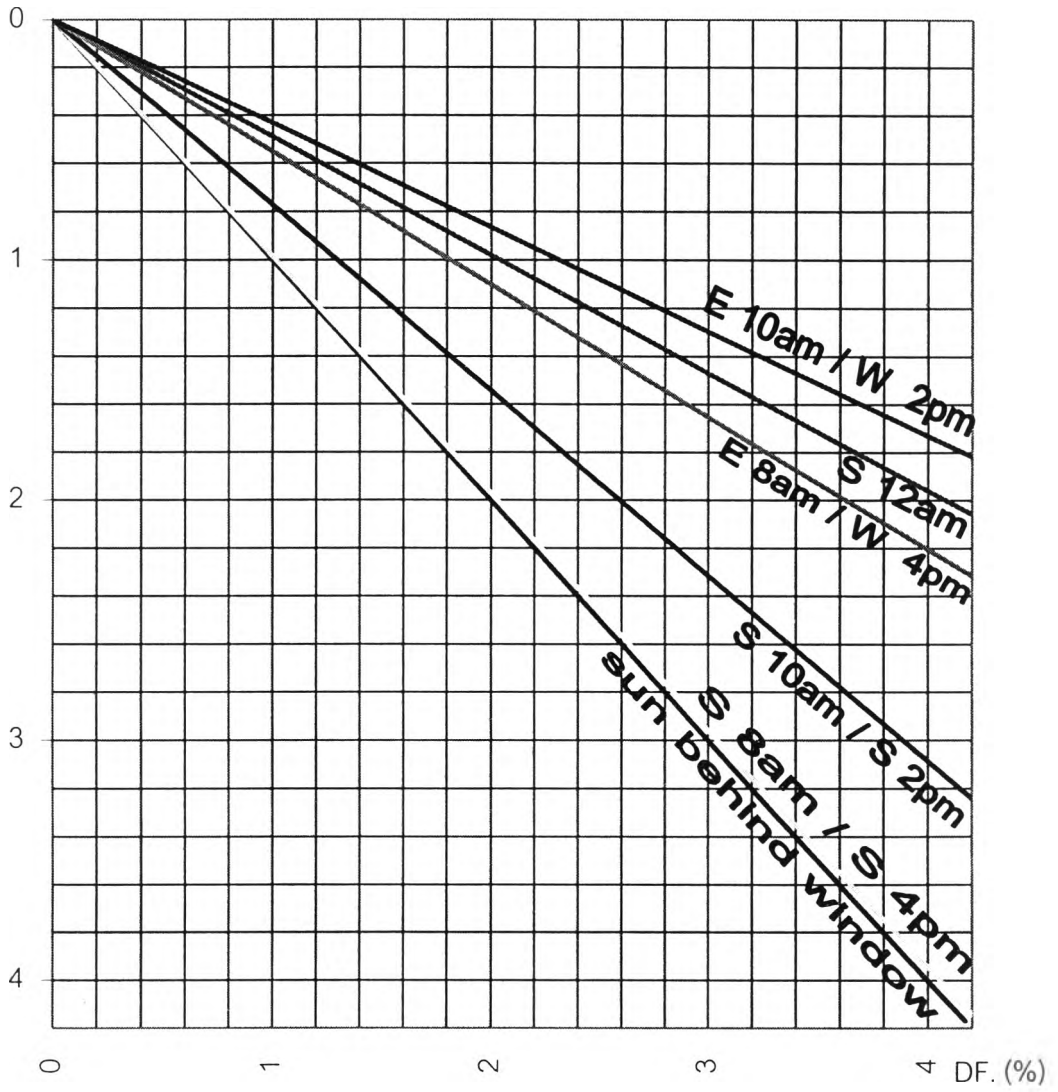
ground reflection 10%



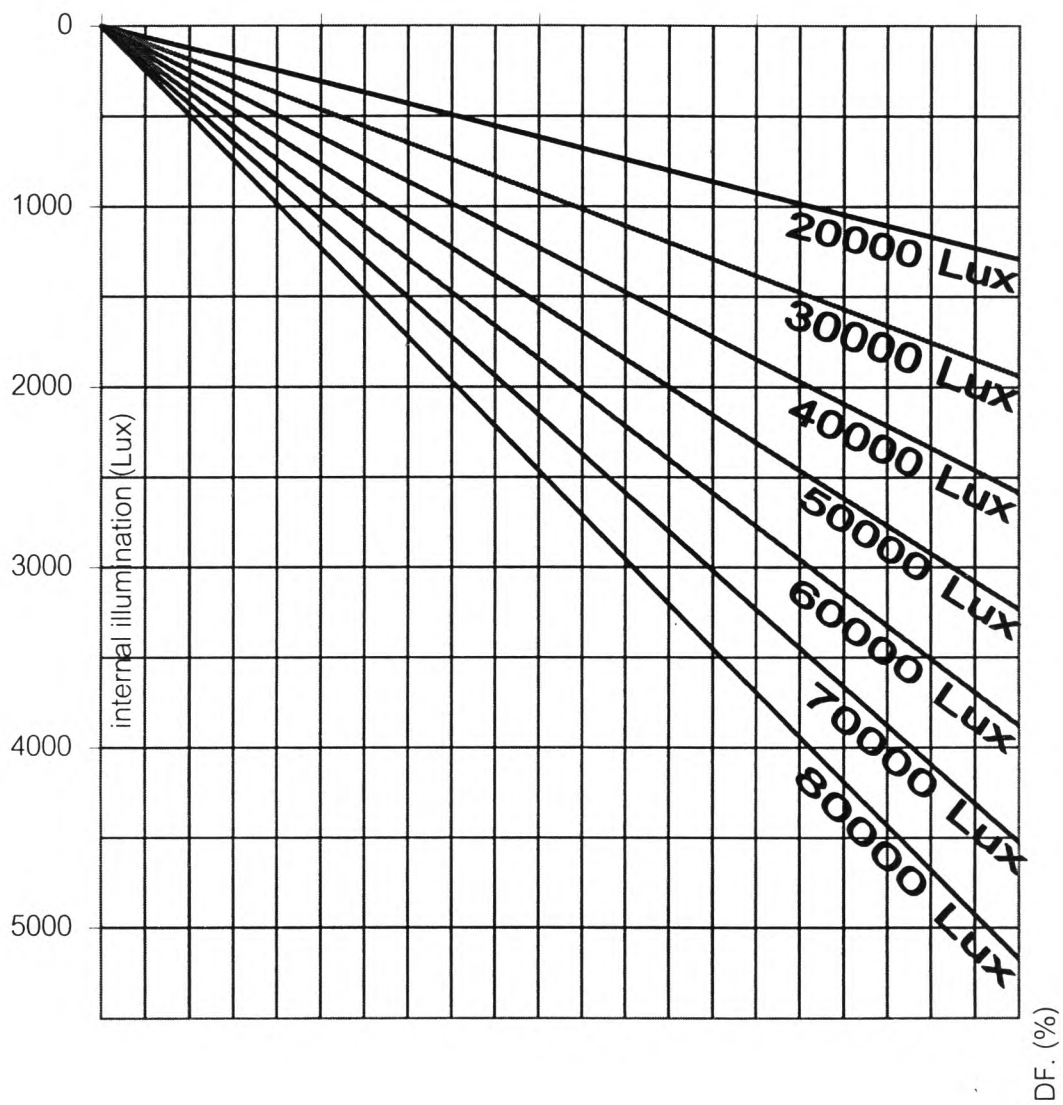
4)



5)



6)



7)



ประวัติผู้เขียน

นางสาว สุวีพรรณี สุพรรณสมบุรณ์ เกิดวันที่ 9 ตุลาคม พ.ศ.2518 ที่โรงพยาบาลราชวิถี (โรงพยาบาลหญิง) กรุงเทพมหานคร

พ.ศ.2523-2524 ศึกษาชั้นอนุบาลที่โรงเรียน มนต์เสรี

พ.ศ.2524-2530 ศึกษาในระดับประถมศึกษา โรงเรียนสายน้ำทิพย์

พ.ศ.2530-2535 ศึกษาในระดับมัธยมศึกษา โรงเรียนโพธิสารพิทยากร และ โรงเรียนสตรีวิทยา ตามลำดับ

พ.ศ.2535 เข้าศึกษาระดับปริญญาตรีที่ คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น จังหวัดขอนแก่น

พ.ศ.2540 จบการศึกษา และ เข้ารับพระราชทานปริญญาบัตรสถาปัตยกรรมศาสตร์บัณฑิต

พ.ศ.2541 เข้าศึกษาระดับปริญญาโท คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย สาขาวิชาเทคโนโลยีอาคาร ภาควิชา สถาปัตยกรรมศาสตร์

พ.ศ.2545 ทำวิทยานิพนธ์เพื่อขอจบการศึกษา หลักสูตรสถาปัตยกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต