การประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากเซลล์แสงอาทิตย์บนหลังคา โดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์: กรณีศึกษา อาคารสำนักวิทยบริการ มหาวิทยาลัยมหาสารคาม

EVALUATION OF ELECTRICITY GENERATION POTENTIAL FROM SOLAR ROOFTOP USING THE MATHEMATICAL MODEL: CASE STUDY OF ACADEMICS RESOURCE CENTER BUILDING, MAHASARAKHAM UNIVERSITY

ศาตตรา ศิริแก้ว* วุฒิศาสตร์ โซคเกื้อ อนุสรณ์ แสงประจักษ์ ซโลธร สีหาทิพย์ Sattra Sirikaew*, Wutthisat Chokkuea, Arnusorn Saengprajak, Chalotorn Seehatip

> ภาควิซาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยมหาสารคาม Department of Physics, Faculty of Science, Mahasarakham University.

> > *Corresponding author, e-mail: sattra_20@hotmail.com

Received: May 24, 2018; Revised: July 6, 2018; Accepted: August 7, 2018

บทคัดย่อ

งานวิจัยมีวัตถุประสงค์เพื่อประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากเซลล์แสงอาทิตย์ บนหลังคาภายใต้เงื่อนไขทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคาอาคารสำนักวิทยบริการ (อาคาร A) มหาวิทยาลัยมหาสารคาม เขตพื้นที่ขามเรียง อ.กันทรวิชัย จ.มหาสารคาม โดยใช้แบบ ้จำลองทางคณิตศาสตร์และประมวลผลผ่านโปรแกรม Microsoft Excel โดยมีขั้นตอนการดำเนินงานวิจัย ประกอบด้วย (1) ประเมินศักยภาพเชิงพื้นที่โดยใช้แบบพิมพ์เขียวอาคารซึ่งวิเคราะห์ด้วยโปแกรม AutoCAD (2) ประเมินศักยภาพรังสีอาทิตย์โดยใช้ข้อมูลรังสีอาทิตย์จากสถานีวัดรังสีอาทิตย์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยมหาสารคาม เพื่อประเมินค่ารังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคา (3) ประเมินกำลังไฟฟ้าและพลังงานไฟฟ้าโดยใช้ข้อมูลรังสีอาทิตย์ร่วมกับข้อมูลอุณหภูมิสิ่งแวดล้อม เฉลี่ยจาก 4 สถานีตรวจวัดสภาพอากาศ (สถานีอุตุนิยมวิทยา จ.ขอนแก่น และ จ.ร้อยเอ็ด) และข้อมูล คุณสมบัติพื้นฐานของเซลล์แสงอาทิตย์รุ่น SW 285-300 MONO (5-busbar) และ (4) ประเมิน พลังงานไฟฟ้าต่อกำลังการติดตั้ง โดยการประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าพิจารณาภายใต้ มาตรฐานที่กำหนดโดย IEA (IEA-PVPS T2-03:2002) และแสดงผลการประเมินโดยใช้ระบบ สารสนเทศทางภูมิศาสตร์ ผลการวิจัยพบว่า อาคาร A มีพื้นที่หลังคารวม 2,744.00 ตารางเมตร สามารถจำแนกทิศทางของหลังคาโดยใช้มุมอะซิมุธพื้นดินได้ 6 ทิศทาง ได้แก่ 165 (NE1) 75 (SE2) 30 (SE1) -15 (SW1) -105 (NW1) และ -150 (NW2) สามารถติดตั้งเซลล์แสงอาทิตย์ได้ รวม 972 แผง มีกำลังไฟฟ้าติดตั้ง 291.60 กิโลวัตต์ ผลการประเมินรังสีอาทิตย์ที่ตกกระทบหลังคา มีค่าเฉลี่ยสูงสุดในทิศ SW1 SE1 NW1 SE2 NW2 และ NE1 มีค่า 5.84 5.61 5.30 5.19 4.72 และ 4.45 กิโลวัตต์ชั่วโมง/ตารางเมตร-วัน ตามลำดับ ส่งผลต่อพลังงานไฟฟ้าต่อกำลังการติดตั้ง (Y) มีค่า 154.86 148.54 139.08 136.88 122.35 และ 114.97 กิโลวัตต์ชั่วโมง/กิโลวัตต์ติดตั้ง ตามลำดับ โดยศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้ามีค่าสูงสุดในทิศ SE1 NW1 NW2 SW1 NE1 และ SE2

มีค่า 100.53 86.62 75.76 74.15 71.61 และ 65.54 เมกะวัตต์ชั่วโมง/ปี ตามลำดับ คิดเป็นพลังงานไฟฟ้ารวม 474.20 เมกะวัตต์ชั่วโมง/ปี ดังนั้นการประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์จึงมีความจำเป็นเพื่อช่วยในการตัดสินใจเลือกตำแหน่ง Y ที่มีค่าสูงสุด

คำสำคัญ: เซลล์แสงอาทิตย์บนหลังคา รังสีอาทิตย์ การประเมินศักยภาพ

Abstract

The purpose of this research is to evaluate the electricity generation potential from solar rooftop under a condition of solar radiation following a roof direction of the academic resource center building (A building), Mahasarakham University, Khamriang campus, Kantharawichai district, Mahasarakham province. The mathematical model on Microsoft Excel program was used in this analysis. The methods of the research are as follows: (1) the building plan analyzing by AutoCAD program was used in the evaluation of geographic potential; (2) the solar radiation data from the solar measurement station of faculty of engineering, Mahasarakham University was used in the evaluation of solar radiation potential following the roof direction; (3) the solar radiation data, the ambient temperature data from 4 meteorological station, Khon Kaen and Roi Et province, and the fundamental property of the solar cell, type of SW 285-300 MONO (5-busbar) were used in the evaluation of power and electricity; and (4) the evaluation of array yield. The standard of international energy agency (IEA-PVPS T2-03:2002) was used in an evaluation of electricity generation potential from the solar rooftop. The result of this potential has been shown with the geographic information system. The total area of the A building has been found that 2,744.00 m², and It has been classified in 6 directions. There are 165 (NE1), 75 (SE2), 30 (SE1), -15 (SW1), -105 (NW1) and -150 (NW2). The total solar roof installation is 972 panels, and the total power is 291.60 kW. The highest average solar radiation of SW1, SE1, NW1, SE2, NW2, and NE1 are 5.84, 5.61, 5.30, 5.19, 4.72 and 4.45 kWh/m²-d, respectively. Hence it affects the value of array yield (Y) is 154.86, 148.54, 139.08, 136.88, 122.35 and 114.97 kWh/kWp, respectively. The highest electric potential of SE1, NW1, NW2, SW1, NE1, and SE2 are 100.53, 86.62, 75.76, 74.15, 71.61 and 65.54 MWh/y, respectively. The total electricity is 474.20 MWh/y. Therefore, the evaluation of electricity generation potential from the solar rooftop is important to find out the highest array yield position.

Keywords: Solar Rooftop, Solar Radiation, Evaluation of Potential

การศึกษาวิจัยในต่างประเทศยังมุ่งเน้นพิจารณามุม การติดตั้งที่เหมาะสมเพื่อรับรังสีอาทิตย์ได้สูงสุด

ภายใต้ทิศทางรับรังสีอาทิตย์ทางทิศใต้ [6-8] จากการศึกษาวิจัยดังกล่าว พบว่าการประเมิน ศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากเซลล์ แสงอาทิตย์บนหลังคาส่วนใหญ่มุ่งเน้นประเมินจาก การติดตั้งเซลล์แสงอาทิตย์ที่หันหน้ารับรังสีอาทิตย์ ทางทิศใต้ แต่อาคารส่วนใหญ่ไม่ได้ถูกออกแบบ สำหรับการติดตั้งเซลล์แสงอาทิตย์ ดังนั้นหาก ประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์จึงต้องพิจารณาทิศทางการรับ รังสีอาทิตย์ ซึ่งการพิจารณาดังกล่าวยังไม่มี การวิจัยมากนักในประเทศไทย ดังนั้นคณะผู้วิจัย จึงประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์ที่ติดตั้งบนหลังคาภายใต้เงื่อนไข ทิศทางการรับรังสีกาทิตย์ตามทิศทางของหลังกา โดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ และแสดงผลการ ประเมินโดยใช้ระบบสารสนเทศทางภูมิศาสตร์ (Geographic Information System: GIS) ซึ่งถือเป็นเครื่องมือที่นิยมใช้ในการแสดงผล การประเมินศักยภาพเชิงพื้นที่ [9-10] ดังนั้น การศึกษาวิจัยครั้งนี้จะสามารถใช้ประเมินพลังงาน ้ไฟฟ้าที่ผลิตได้ และใช้เป็นข้อมูลสำหรับประเมิน ความคุ้มค่าทางด้านเศรษฐศาสตร์ รวมทั้งประเมิน การลดการใช้พลังงานไฟฟ้าของมหาวิทยาลัยฯ ได้เมื่อติดตั้งใช้งานจริง

วัตถุประสงค์ของการวิจัย

เพื่อประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์บนหลังคาภายใต้เงื่อนไข ทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคา โดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์และประมวลผล ผ่านโปรแกรม Microsoft Excel

วิธีดำเนินการวิจัย

การประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์บนหลังคาภายใต้เงื่อนไข

บทนำ

หลายปี ที่ผ่านมามีการใช้และพัฒนา พลังงานทดแทนในประเทศไทยเพิ่มขึ้นอย่าง ต่อเนื่อง เป็นผลมาจากนโยบายการส่งเสริม การใช้พลังงานทดแทนทั้งในรูปเชื้อเพลิง ชีวภาพ พลังงานความร้อนและพลังงานไฟฟ้า จากแผนพัฒนาพลังงานทดแทนและพลังงาน ทางเลือก พ.ศ. 2558-2579 (Alternative Energy Development Plan: AEDP2015) พบว่า เป้าหมายการใช้พลังงานทดแทนในปี พ.ศ. 2579 กำหนดที่ร้อยละ 30 ของการใช้พลังงานขั้นสุดท้าย โดยเป้าหมายการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากพลังงาน ทดแทนมีค่า 19,684.40 เมกะวัตต์ (5,588.24 พันตันเทียบเท่าน้ำมันดิบ) หรือคิดเป็นร้อยละ 14.19 ซึ่งการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากพลังงาน ทดแทนมีสัดส่วนสูงสุดคือพลังงานแสงอาทิตย์ มีค่า 6,000 เมกะวัตต์ หรือคิดเป็นร้อยละ 30 [1]

ปัจจุบันการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากพลังงาน แสงอาทิตย์มีทั้งภาคพื้นดิน (Solar Farm) ลอยน้ำ (Floating Solar Farm) ส่วนประกอบ ของอาคาร (Building Integrated Photovoltaic: BIPV) และบนหลังคา (Solar Rooftop) [2] โดยในช่วงหลายปีที่ผ่านมามีการติดตั้งระบบ เซลล์แสงอาทิตย์เพิ่มสูงขึ้น ซึ่งระบบที่ติดตั้ง บนหลังคาเป็นหนึ่งในระบบที่มีการติดตั้งอย่าง แพร่หลาย เนื่องจากหลังคาเป็นพื้นที่ที่ได้รับรังสี อาทิตย์ตลอดทั้งวันและส่วนใหญ่พื้นที่ดังกล่าวไม่มี การใช้ประโยชน์ ดังนั้นการติดตั้งระบบเซลล์แสง อาทิตย์บนหลังคาหรือระบบเซลล์แสงอาทิตย์ใดๆ จึงต้องประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า ในสภาวะใช้งานจริง

การประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากเซลล์แสงอาทิตย์ในประเทศไทยส่วนใหญ่ มุ่งเน้นการประเมินระบบเซลล์แสงอาทิตย์ ที่หันหน้ารับรังสีอาทิตย์ทางทิศใต้และใช้มุมเอียง ตามละติจูดของแต่ละพื้นที่ [3-5] นอกจากนี้

ประมาณ 0.7 เมตร และระยะห่างระหว่างแผง 0.01 เมตร การประเมินดังกล่าวใช้ข้อมูลจากแบบ พิมพ์เขียวอาคารร่วมกับแบบอาคารที่วิเคราะห์ ด้วยโปรแกรม AutoCAD ซึ่งจะสามารถประเมินจำนวน แผงและกำลังไฟฟ้าติดตั้งได้

 ประเมินศักยภาพรังสีอาทิตย์ เป็นการประเมิน รังสีอาทิตย์ที่ตกกระทบหลังคาซึ่งแตกต่างกัน ในแต่ละทิศทางขึ้นอยู่กับมุมเดคลิเนชัน มุมละติจูด มุมเอียง มุมชั่วโมง และมุมอะซิมุธพื้นดิน โดยรังสีอาทิตย์ดังกล่าวจะประเมินจากรังสีอาทิตย์ ที่ตกระทบระนาบในแนวระดับเป็นระนาบเอียง (แสดงดังภาพที่ 2) สามารถคำนวณได้ดังสมการ (1) [11]

ทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคา โดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์และประมวลผล ผ่านโปรแกรม Microsoft Excel คณะผู้วิจัยใช้ อาคารสำนักวิทยบริการ (อาคาร A) มหาวิทยาลัย มหาสารคาม เขตพื้นที่ขามเรียง อ.กันทรวิชัย จ.มหาสารคาม เป็นกรณีศึกษา มีลำดับขั้นตอน วิธีดำเนินการวิจัยแสดงดังภาพที่ 1 และสามารถ อธิบายได้ดังนี้

 ประเมินศักยภาพเซิงพื้นที่ เป็นการประเมิน ทิศทางและพื้นที่หลังคาทั้งหมดเพื่อประเมิน พื้นที่ที่สามารถติดตั้งแผงเซลล์แสงอาทิตย์ได้ โดยพิจารณาภายใต้ระยะห่างระหว่างแผงเซลล์ แสงอาทิตย์กับขอบหลังคาแต่ละด้านอย่างน้อย

$$G_{\beta\gamma} = (G - G_d)(\cos\theta / \cos\theta_z) + (1/2)G\rho(1 - \cos\beta)[1 + \sin^2(\theta_z / 2)](\cos\Delta|) + (1/2)G_d(1 + \cos\beta)[1 + F\sin^3(\beta / 2)](1 + F\cos^2\theta\sin^3\theta_z)$$
(1)



ภาพที่ 1 ลำดับขั้นตอนวิธีดำเนินการวิจัย

เมื่อ $G_{\beta\gamma} G$ และ G_d คือ รังสีรวมบนระนาบเอียง รังสีรวมบนระนาบในแนวระดับ และรังสี กระจายบนระนาบในแนวระดับ (วัตต์/ตารางเมตร) ตามลำดับ $\theta \ \theta_z$ และ β คือ มุมตกกระทบของรังสี ตรงมุมเซนิธ และมุมเอียงของระนาบรับรังสีอาทิตย์ (องศา) ตามลำดับ ρ คือ สัมประสิทธิ์การกระเจิง รังสีอาทิตย์ของพื้นโลก (สำหรับสภาพภูมิอากาศเขตร้อนซึ้นมีค่าประมาณ 0.2) (-) [12] Δ คือ ผลต่างระหว่างมุมอะซิมุธของระนาบเอียง (γ) กับมุมอะซิมุธของดวงอาทิตย์ (Ψ) (องศา) และ Fคือ Klucher's Modulation Factor มีค่า $1 - (G_d / G)^2$ (-) โดย $\theta \ \theta_z$ และ Ψ สามารถคำนวณได้ ดังสมการ (2) สมการ (3) และสมการ (4) ตามลำดับ [11]

$$\cos \theta = \sin \delta \sin \phi \cos \beta - \sin \delta \cos \phi \sin \beta \cos \gamma + \cos \delta \cos \phi \cos \beta \cos \omega +$$
(2)
$$\cos \delta \sin \phi \sin \beta \cos \gamma \cos \omega + \cos \delta \sin \beta \sin \gamma \sin \omega$$

$$\cos \theta_z = \sin \delta \sin \phi + \cos \delta \cos \phi \cos \omega$$
(3)

 $\sin\psi = (\sin\omega\cos\delta)/\cos\alpha \tag{4}$

เมื่อ $\delta \phi \omega$ และ α คือ มุมเดคลิเนชัน มุมละติจูด มุมชั่วโมง และมุมอัลติจูด (มีค่า $90 - \theta_z$) (องศา) ตามลำดับ โดย δ สามารถคำนวณได้ดังสมการ (5) [13]



ภาพที่ 2 รังสีอาทิตย์ที่ตกกระทบระนาบในแนวระดับและระนาบเอียง [14]

$$\delta = 23.45 \sin\left[360\left(\frac{284+d_n}{365}\right)\right] \tag{5}$$

เมื่อ d_n คือ จำนวนวันในรอบปีที่พิจารณา (เดือนกุมภาพันธ์พิจารณาว่ามี 28 วัน) (วัน)

ตามลำดับ) [11] นอกจากนี้ ฌ จะแปรตามการ เคลื่อนที่ของดวงอาทิตย์ (15 องศา∕ชั่วโมง) มีค่าเป็นบวกและลบก่อนและหลังเวลา 12:00 น. ตามลำดับ (เวลา 12:00 น.

การพิจารณา γ ซึ่งเป็นมุมระหว่างทิศใต้ กับทิศการหันหน้ารับรังสีอาทิตย์ซึ่งมีค่าระหว่าง 0-180 องศา (มีค่า 0 และ 180 เมื่อหันไปทางทิศใต้ และทิศเหนือ ตามลำดับ และมีค่าเป็นบวกและลบ เมื่อหันไปทางทิศตะวันออกและทิศตะวันตก

รังสีตรงบนระนาบเอียง นอกจากนี้รังสีกระจาย หรือสะท้อนจากพื้นผิวโลกบนระนาบเอียง และรังสึกระจายจากท้องฟ้าบนระนาบเอียง พิจารณาในกรณีพื้นผิวโลกไม่สม่ำเสมอ ซึ่งค่าดังกล่าวจะขึ้นกับทิศทาง (Anisotropic Model) [14]

 ประเมินกำลังไฟฟ้าและพลังงานไฟฟ้า โดยแผงเซลล์แสงอาทิตย์ที่ใช้ในการวิจัยคือ ชนิดผลึกเดี่ยว (Mono-Si) รุ่น SW 285-300 MONO (5-busbar) เนื่องจากมีค่าการตอบสนอง เชิงแสงในช่วงความยาวคลื่นกว้าง จึงทำให้ มีประสิทธิภาพสูง [16] โดยคุณสมบัติพื้นฐาน ของแผงเซลล์แสงอาทิตย์แสดงดังตารางที่ 1

 ω มีค่า 0 องศา) [11] ทั้งนี้อาคาร A มีพิกัด ที่ตั้ง (Latitude) 16 องศา 12 ลิปดาเหนือ [15] โดยมุมเอียงของหลังคา 30 องศา และแผงเซลล์ แสงอาทิตย์วางขนานกับหลังคาทุกทิศทาง นอกจากนี้ δ ใช้ค่าเฉลี่ยซึ่งพิจารณา d_n ทุกวันที่ 15 ของเดือน

จากสมการ (1) พบว่า $G_{\beta\gamma}$ ประกอบด้วย รังสีตรงบนระนาบเอียง รังสีกระจายหรือสะท้อน จากพื้นผิวโลกบนระนาบเอียง และรังสีกระจายจาก ท้องฟ้าบนระนาบเอียง โดยรังสีตรงบนระนาบเอียง พิจารณาในช่วง $0^{\circ} \le \theta < 90^{\circ}$ ซึ่ง θ ในช่วงดังกล่าว จะแสดงค่า $0 < \cos \theta \le 1$ ทั้งนี้ $\cos \theta \le 0$ แสดงให้เห็นว่าดวงอาทิตย์อยู่หลังหรือดั้งฉากกับผิว รับรังสีอาทิตย์ ซึ่งช่วงเวลาดังกล่าวจะไม่พิจารณา

ตารางที่ 1 คุณสมบัติพื้นฐานของแผงเซลล์แสงอาทิตย์ที่สภาวะ Standard Test Conditions (STC) [17]

Value	Property of module	Value
300.00	Temp. Coefficient of V_{_{oc}}: $lpha_{V_{oc}}$ (%/°C)	-0.30
40.10	Temp. Coefficient of I_{sc} : $lpha_{I_{sc}}$ (%/°C)	0.04
31.60	NOCT (°C)	46.00
10.23	Length (m)	1.68
9.57	Width (m)	1.00
	Value 300.00 40.10 31.60 10.23 9.57	ValueProperty of module300.00Temp. Coefficient of V_{oc} : $\alpha_{V_{oc}}$ (%/°C)40.10Temp. Coefficient of I_{sc} : $\alpha_{I_{sc}}$ (%/°C)31.60NOCT (°C)10.23Length (m)9.57Width (m)

และสถานีอุดุนิยมวิทยาร้อยเอ็ด จ.ร้อยเอ็ด [19] ซึ่งอุณหภูมิจากสถานีดังกล่าวจะแสดงค่า การตรวจวัดตามระบบเวลา UTC/GMT ณ เมืองกรีนิช (Greenwich) ประเทศอังกฤษ ดังนั้นเพื่อใช้ข้อมูล ในการวิจัยต้องแปลงระบบเวลา UTC/GMT เป็นเวลา Time Zone โดยใช้ลองจิจูด (Longitude) ของประเทศไทย (ค่าเฉลี่ย 105 องศาเหนือ [15]) ดังนั้นจากข้อมูลทั้ง 2 ส่วน สามารถคำนวณแรงดัน และกระแสไฟพ้าสูงสุดที่ผลิตได้จาก แผงเซลล์แสงอาทิตย์ในสภาวะรังสีอาทิตย์ อุณหภูมิสิ่งแวดล้อม และทิศทางการรับรังสี อาทิตย์ใดๆ ดังสมการ (6) และสมการ (7) [20]

การประเมินกำลังไฟฟ้าใช้ข้อมูลจาก 2 ส่วน ส่วนที่ 1 ข้อมูลรังสีอาทิตย์เฉลี่ยรายเดือนย้อนหลัง 4 ปี (พ.ศ. 2550 - พ.ศ. 2553) ตั้งแต่เวลา 06:15 - 18:15 น. (ช่วงเวลาที่มีแดดเฉลี่ย ตลอดทั้งปี) จากสถานีตรวจวัดรังสีอาทิตย์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยมหาสารคาม อ.กันทรวิชัย จ.มหาสารคาม [18] และส่วนที่ 2 ข้อมูลอุณหภูมิสิ่งแวดล้อมเฉลี่ยรายเดือนย้อนหลัง 1 ปี (พ.ศ. 2560) ตั้งแต่เวลา 06:15 - 18:15 น. จากข้อมูลเฉลี่ย 4 สถานีตรวจวัดสภาพอากาศ ได้แก่ สถานีอุตุนิยมวิทยาขอนแก่น (กลุ่ม งานอากาศเกษตรท่าพระ) ศูนย์อุตุนิยมวิทยา ภาคตะวันออกเฉียงเหนือตอนบน จ.ขอนแก่น สถานีอุตุนิยมวิทยาร้อยเอ็ด (กลุ่มงานอากาศเกษตร)

$$V_{MPP} = V_{MPP,ref} \frac{\ln(G_{\beta\gamma})}{\ln(G_{ref})} \left[1 + \alpha_{V_{oc}} \left(T_c - T_{c,ref} \right) \right]$$
(6)

$$I_{MPP} = I_{MPP,ref} \frac{G_{\beta\gamma}}{G_{ref}} \left[1 + \alpha_{I_{sc}} \left(T_c - T_{c,ref} \right) \right]$$
(7)

เมื่อ $\alpha_{V_{oc}}$ และ $\alpha_{I_{sc}}$ คือ สัมประสิทธิ์แรงดันและกระแสไฟฟ้าไฟฟ้า (เปอร์เซ็นต์/องศาเซลเซียส) ตามลำดับ T_c คือ อุณหภูมิทำงานของเซลล์แสงอาทิตย์ในสภาวะใช้งานจริง (องศาเซลเซียส) $V_{MPP,ref} I_{MPP,ref} G_{ref}$ และ $T_{c,ref}$ คือ แรงดันไฟฟ้าสูงสุด (โวลต์) กระแสไฟฟ้าสูงสุด (แอมแปร์) รังสีอาทิตย์ (วัตต์/ตารางเมตร) และอุณหภูมิทำงานของเซลล์แสงอาทิตย์ (องศาเซลเซียส) ณ STC ตามลำดับ (G_{ref} = 1,000 วัตต์/ ตารางเมตร $T_{c,ref}$ = 25 องศาเซลเซียส และ Air Mass (AM) = 1.5 [21]) โดย T_c สามารถคำนวณ ได้ดังสมการ (8) [22]

$$T_c = T_{amb} + \left(\frac{NOCT - 20}{800}\right) G_{\beta\gamma} \tag{8}$$

เมื่อ T_{amb} และ NOCT คือ อุณหภูมิสิ่งแวดล้อม และ Nominal Operating Cell Temperature (องศาเซลเซียส) ตามลำดับ

กำลังไฟฟ้าและพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้จากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ในสภาวะรังสีอาทิตย์ อุณหภูมิ สิ่งแวดล้อม และทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ใดๆ ที่สอดคล้องกับสมการ (6) และสมการ (7) สามารถคำนวณ ได้ดังสมการ (9) และสมการ (10) [21]

$$P_{MPP,installed} = I_{MPP} V_{MPP} \tag{9}$$

$$E = P_{MPP,installed} t / 1,000 \tag{10}$$

เมื่อ $P_{MPP\ installed}$ คือ กำลังไฟฟ้าสูงสุด (วัตต์) E คือ พลังงานไฟฟ้า (กิโลวัตต์ชั่วโมง) t คือ เวลา (ชั่วโมง)

ประเมินพลังงานไฟฟ้าต่อกำลังการติดตั้ง (Array Yield: Y_a) โดยอ้างอิงจาก International Energy
 Agency [23] สามารถคำนวณได้ดังสมการ (11)

$$Y_a = E / P_{installation} \tag{11}$$

การแสดงผลการประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าจากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ดังกล่าว จะแสดงผลโดยใช้ GIS ซึ่งระบุช่วงศักยภาพสูงสุด-ต่ำสุดของ Y ูด้วยระดับแถบสี

ผลการวิจัย

 มลการประเมินศักยภาพเซิงพื้นที่ โดยใช้ แบบพิมพ์เขียวอาคารร่วมกับแบบอาคาร ที่วิเคราะห์ด้วยโปรแกรม AutoCAD (แสดง ดังภาพที่ 3 (A)) พบว่าอาคาร A มีพื้นที่หลังคา รวม 2,744 ตารางเมตร สามารถจำแนกทิศทาง การรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคาโดยใช้ มุมอะซิมุธพื้นดิน (γ) ได้ 6 ทิศทาง ได้แก่ ทิศตะวันออกเฉียงเหนือเอียงทำมุม 165 องศา กับทิศใต้ (165) แทนด้วย NE1 ทิศตะวันออก เฉียงใต้เอียงทำมุม 30 และ 75 องศากับทิศใต้ (30 และ 75) แทนด้วย SE1 และ SE2
ตามลำดับ ทิศตะวันตกเฉียงใต้เอียงทำมุม 15
องศากับทิศใต้ (-15) แทนด้วย SW1 และทิศ
ตะวันตกเฉียงเหนือเอียงทำมุม 105 และ 150
องศากับทิศใต้ (-105 และ -150) แทนด้วย
NW1 และ NW2 ตามลำดับ แสดงดังภาพที่ 3
(B) และการออกแบบการติดตั้งแผงเซลล์
แสงอาทิตย์แสดงดังภาพที่ 3 (C) นอกจากนี้ผลการ
ประเมินจำนวนแผงและกำลังไฟฟ้าติดตั้งพบว่า
สามารถติดตั้งได้ จำนวน 972 แผง มีกำลังไฟฟ้า
ติดตั้งรวม 291.6 กิโลวัตต์ แสดงดังตารางที่ 2



ภาพที่ 3 การประเมินศักยภาพเชิงพื้นที่โดย (A) การวิเคราะห์แบบอาคารด้วยโปรแกรม AutoCAD (B) การจำแนกทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคา และ (C) การออกแบบการติดตั้ง

	Direction												
List	1NE1	2NE1	1SE2	2SE2	1SE1	2SE1	1SW1	2SW1	1NW1	2NW1	1NW2	2NW2	Total
$A_{total} (m^2)$	441	24	89	307	507	49	89	307	441	24	56	410	2,744
γ (degree)	165	165	75	75	30	30	-15	-15	-105	-105	-150	-150	-
N (panel)	173	0	25	108	174	14	25	108	173	0	14	158	972
$P_{_{installation}}$ (kW)	51.9	0	7.5	32.4	52.2	4.2	7.5	32.4	51.9	0	4.2	47.4	291.6

ตารางที่ 2 การประเมินศักยภาพพื้นที่หลังคาและกำลังผลิตติดตั้ง

หมายเหตุ: 0 หมายถึง ไม่มีการติดตั้งแผงเซลล์แสงอาทิตย์

อาทิตย์ทางทิศเหนือ (γ สูง) จะให้ค่า cos θ สูง ในช่วงเดือนมิถุนายน ซึ่งทำให้ได้รับรังสีตรงสูงสุด ในรอบปี และมีค่าลดลงก่อนและหลังเดือนมิถุนายน ซึ่งตรงข้ามกับทิศทางรับรังสีอาทิตย์ทางทิศใต้ (γ ต่ำ) จะให้ค่า cos θ สูงสุดตลอดทั้งปี ยกเว้นช่วงเดือนดังกล่าว ซึ่งมุมตกกระทบของรังสีตรง ในแต่ละทิศทางส่งผลต่อรังรวมที่ได้รับ โดยรังสีรวม บนระนาบเอียงมีค่าสูงสุดเฉลี่ยในทิศ SW1 SE1 NW1 SE2 NW2 และ NE1 มีค่า 5.84 5.61 5.30 5.19 4.72 และ 4.45 กิโลวัตต์ชั่วโมง/ ตารางเมตร-วัน ตามลำดับ แสดงดังภาพที่ 4 (B)

2. ผลการประเมินศักยภาพรังสีอาทิตย์ โดยประเมินจากรังสีรวมบนระนาบในแนวระดับ (รังสีตรงและรังสีกระจายจากท้องฟ้า) เป็นรังสีรวม บนระนาบเอียง (รังสีตรง รังสีกระจายหรือสะท้อน จากพื้นผิวโลก และรังสีกระจายจากท้องฟ้า) ตามสมการ (1) โดยมุมตกกระทบของรังสี ตรงในแต่ละทิศทางแสดงดังภาพที่ 4 (A) ซึ่งแสดง $\cos\theta$ เวลา 12:00 น. พบว่า $\cos\theta$ มีค่าสูงสุดและต่ำสุดเมื่อ θ มีค่าต่ำสุดและสูงสุด ตามลำดับหรือกล่าวได้ว่า $\cos\theta \propto 1/\theta$ นอกจากนี้ ภาพที่ 4 (A) ยังแสดงให้เห็นว่าทิศทางรับรังสี



ภาพที่ 4 (A) $\cos heta$ เวลา 12:00 น. และ (B) รังสีรวมบนระนาบเอียง

 3. ผลการประเมินกำลังไฟฟ้า โดยประเมิน จากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ จำนวน 1 แผง (ขนาด 300 วัตต์/แผง) ซึ่งใช้ข้อมูลจาก 2 ส่วน ได้แก่ รังสีอาทิตย์บนระนาบเอียง (ตามสมการ (1)) และอุณหภูมิสิ่งแวดล้อม ทั้งนี้อุณหภูมิสิ่งแวดล้อม ถูกแปลงจากระบบเวลา UTC/GMT เป็นเวลา Time Zone ของประเทศไทย คือ UTC/GMT+7 (105 องศา / 15 องศา/ชั่วโมง) ดังนั้นผลจาก ข้อมูลทั้ง 2 ส่วน ซึ่งใช้ประเมินกำลังไฟฟ้าที่ผลิด ได้จากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ในสภาวะรังสีอาทิตย์ อุณหภูมิสิ่งแวดล้อม และทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ใดๆ สามารถอธิบายได้ว่า $P = P(G_{\beta\gamma}, T_c)$ และ $T_c = T_c(G_{\beta\gamma}, T_{amb})$ โดยผลการประเมิน แสดงดังภาพที่ 5



ภาพที่ 5 กำลังไฟฟ้าทุกวันที่ 15 ของเดือน (A) มีนาคม (B) มิถุนายน (C) กันยายน และ (D) ธันวาคม

จากภาพที่ 5 แสดงตัวอย่างการประเมิน กำลังไฟฟ้ารายเดือนทุกวันที่ 15 ของเดือน ได้แก่ (A) มีนาคม (B) มิถุนายน (C) กันยายน และ (D) ธันวาคม ผลการประเมินพบว่าแผงเซลล์ แสงอาทิตย์สามารถผลิตกำลังไฟฟ้าได้ในช่วงเวลา ที่แตกต่างกันขึ้นอยู่กับทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ ซึ่งสามารถผลิตกำลังไฟฟ้าได้สูงสุดตลอดทั้งปี ในทิศทางรับรังสีอาทิตย์ทางทิศใต้ (γ ต่ำ) ยกเว้น ช่วงเดือนมิถุนายน โดยช่วงเดือนดังกล่าวจะผลิต กำลังไฟฟ้าได้สูงสุดในทิศทางรับรังสีอาทิตย์ ทางทิศเหนือ (γ สูง) เท่านั้น ซึ่งสอดคล้องกับรังสี อาทิตย์ที่ตกกระทบระนาบเอียงข้างต้น

ผลการประเมินพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ตลอด ทั้งปีจากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ จำนวน N แผง ในสภาวะรังสีอาทิตย์ อุณหภูมิสิ่งแวดล้อม และทิศทางรับรังสีอาทิตย์ใดๆ พบว่าพลังงาน ไฟฟ้ารวมที่ผลิตได้มีค่า 474.20 เมกะวัตต์ ชั่วโมง/ปี (แสดงดังตารางที่ 3) และในแต่ละทิศทาง มีค่าแตกต่างกันโดยสามารถอธิบายได้ 2 กรณี ดังนี้

กรณีที่ 1 พลังงานไฟฟ้ารวมตลอดทั้งปี ในแต่ละทิศทางภายใต้แผงเซลล์แสงอาทิตย์ จำนวน N แผง พบว่ามีค่าสูงสูดในทิศทางรับรังสีอาทิตย์ ทางทิศ 1SE1 (เซลล์แสงอาทิตย์ จำนวน 174 แผง) มีค่า 93.04 เมกะวัตต์ชั่วโมง

กรณีที่ 2 พลังงานไฟฟ้ารวมตลอดทั้งปี ในแต่ละทิศทางภายใต้จำนวนแผงเซลล์แสงอาทิตย์ เท่ากัน พบว่าเซลล์แสงอาทิตย์ จำนวน 14 แผง ในทิศ 2SE1 และ 1NW2 จำนวน 25 แผง ในทิศ 1SE2 และ 1SW1 และจำนวน 108 แผง ในทิศ 2SE2 และ 2SW1 สามารถผลิตพลังงาน ไฟฟ้ารวมสูงสุดในทิศ 2SE1 1SW1 และ 2SW1 มีค่า 7.49 13.94 และ 60.21 เมกะวัตต์ชั่วโมง ตามลำดับ

188

Month	Direction											
	1NE1	1SE2	2SE2	1SE1	2SE1	1SW1	2SW1	1NW1	1NW2	2NW2	rotal	
Jan	3.44	0.94	4.07	8.51	0.68	1.34	5.78	6.16	0.33	3.76	35.01	
Feb	4.24	0.91	3.93	7.74	0.62	1.25	5.39	6.85	0.41	4.65	35.98	
Mar	5.43	0.95	4.12	7.32	0.59	1.09	4.73	6.56	0.46	5.25	36.51	
Apr	7.38	1.11	4.80	7.88	0.63	1.17	5.04	8.15	0.62	7.04	43.82	
May	8.46	1.15	4.95	7.65	0.62	1.12	4.84	8.81	0.71	8.00	46.31	
Jun	8.26	1.06	4.59	6.95	0.56	1.01	4.38	8.31	0.69	7.74	43.55	
Jul	8.02	1.06	4.56	6.98	0.56	1.02	4.41	8.25	0.67	7.58	43.11	
Aug	7.31	1.05	4.52	7.17	0.58	1.06	4.56	7.96	0.62	7.00	41.82	
Sep	6.09	1.00	4.31	7.24	0.58	1.07	4.63	7.06	0.52	5.84	38.33	
Oct	5.49	1.10	4.75	8.52	0.69	1.26	5.44	7.03	0.47	5.30	40.05	
Nov	4.04	1.02	4.39	8.47	0.68	1.25	5.39	5.78	0.35	3.91	35.28	
Dec	3.45	0.98	4.24	8.62	0.69	1.30	5.63	5.68	0.31	3.52	34.43	
Total	71.61	12.32	53.22	93.04	7.49	13.94	60.21	86.62	6.17	69.59	474.20	

ตารางที่ 3 ศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า (MWh)

 4. ผลการประเมินพลังงานไฟฟ้าต่อกำลัง การติดตั้ง (Y) โดยพิจารณา Y รายเดือน ในแต่ละทิศทางตลอดทั้งปีแสดงดังภาพที่ 7 พบว่า Y มีค่าเปลี่ยนแปลงตลอดทั้งปี ซึ่งมีค่าสูงสุดในทิศทางรับรังสีอาทิตย์ทางทิศได้



ยกเว้นช่วงเดือนมิถุนายน โดยช่วงเดือนดังกล่าว

จะมีค่าสูงสุดในทิศทางรับรังสีอาทิตย์ทางทิศเหนือ

เท่านั้น ซึ่งสอดคล้องกับรังสีอาทิตย์ที่ตกกระทบ

ระนาบเอียง รวมทั้งกำลังไฟฟ้าที่ผลิตได้

ภาพที่ 7 พลังงานไฟฟ้าต่อกำลังการติดตั้ง (Y)

ให้ค่า Y ที่แตกต่างกันซึ่งขึ้นอยู่กับรังสีอาทิตย์ ที่ตกกระทบ โดยมีค่าสูงสุดในทิศ SW1 SE1 NW1 SE2 NW2 และ NE1 มีค่า 154.86 148.54 139.08 136.88 122.35 และ 114.97 กิโลวัตต์ชั่วโมง/กิโลวัตต์ดิดดั้ง ตามลำดับ



ภาพที่ 6 ศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า

ผลการประเมินศักยภาพการผลิตพลังงาน ไฟฟ้าโดยใช้ GIS ที่ระบุด้วยแถบสีแสดงช่วง ศักยภาพสูงสุด-ต่ำสุด แสดงดังภาพที่ 8 ซึ่งแสดงค่าเฉลี่ยของ Y ในแต่ละทิศทางตลอดทั้งปี โดยแบ่งระดับจากค่าสูง-ต่ำ ซึ่งระบุด้วยแถบ สีแดง-เขียว ตามลำดับ พบว่าแต่ละทิศทาง



ภาพที่ 8 ศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้าเฉลี่ยตลอดทั้งปีในแต่ละทิศทาง

สรุปและอภิปรายผล

การประเมินศักยภาพการผลิตพลังงานไฟฟ้า จากแผงเซลล์แสงอาทิตย์บนหลังคาภายใต้เงื่อนไข ทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทางของหลังคา โดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์และประมวลผล ผ่านโปรแกรม Microsoft Excel ซึ่งใช้อาคารสำนัก วิทยบริการ (อาคาร A) มหาวิทยาลัยมหาสารคาม เขตพื้นที่ขามเรียง อ.กันทรวิชัย จ.มหาสารคาม เป็นกรณีศึกษา พบว่าอาจารดังกล่าวสามารถ จำแนกทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ตามทิศทาง ของหลังคาโดยใช้ γ ได้ 6 ทิศทาง โดยแต่ละ ทิศทางมีผลต่อรังสีอาทิตย์ที่ได้รับ ซึ่งรังสีอาทิตย์ ที่ได้รับทางทิศเหนือ (γ สูง) มีค่าสูงในช่วงเดือน มิถุนายนเท่านั้น ในขณะที่รังสีอาทิตย์ที่ได้รับ ทางทิศใต้ (γ ต่ำ) มีค่าสูงตลอดทั้งปียกเว้น ช่วงเดือนดังกล่าว (เหตุการณ์ดังกล่าวเป็นผล มาจากการเคียงของแกนโลกและการโคจร ของโลกรอบดวงอาทิตย์เป็นวงรี) นอกจากนี้ ผลการประเมินพลังงานไฟฟ้าต่อกำลังการติดตั้ง (Y) พบว่ามีค่าสูงสุดในทิศ SW1 SE1 NW1 SE2 NW2 และ NE1 มีค่า 154.86 148.54 139.08 136.88 122.35 และ 114.97 กิโลวัตต์ชั่วโมง/กิโลวัตต์ติดตั้ง ตามลำดับ ดังนั้นทิศทางการรับรังสีอาทิตย์จึงส่งผลโดยตรง

ต่อพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ซึ่งสามารถอธิบายได้ว่า $E = E igl(G_{eta \gamma}, T_{abm} igr)$ ด้วยเหตุนี้เพื่อให้ได้รับ รังสีรวมสูงสุดตลอดทั้งปี งานด้านรังสีอาทิตย์ จึงหันหน้ารับรังสีอาทิตย์ไปทางทิศใต้ ถึงแม้ทิศทางดังกล่าวไม่สามารถรับรังสีรวมได้สูงสุด ตลอดทุกเดือน แต่สามารถรับรังสีรวมได้ สูงสุดตลอดทั้งปี แต่ด้วยข้อจำกัดของหลังคา ที่ไม่สามารถเปลี่ยนทิศทางการรับรังสีอาทิตย์ได้ การประเมินทิศทางการรับรังสีอาทิตย์เพื่อประเมิน พลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้จากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ ในสภาวะติดตั้งใช้งานจริงจึงมีความสำคัญ ที่ต้องพิจารณา ดังนั้นการประเมินศักยภาพการผลิต พลังงานไฟฟ้าจากแผงเซลล์แสงอาทิตย์ที่ติดตั้ง บนหลังคา นอกจากจะพิจารณาพื้นที่หลังคา เพื่อประเมินจำนวนแผง กำลังไฟฟ้าติดตั้ง และพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ ยังต้องพิจารณาปัจจัย การออกแบบอีกหลายด้านร่วมกัน โดยต้องคำนึง ถึงข้อมูลด้านเทคนิคและความปลอดภัยต่อผู้ใช้งาน เช่น น้ำหนักแผง ความแข็งแรงของวัสดุโครงสร้าง หลังคา อุปกรณ์ยึดจับแผง ค่าเสื่อมสภาพของแผง ตลอดอายุการใช้งาน รวมทั้งมุมเอียงและทิศทาง ของหลังคาที่ไม่สามารถปรับเปลี่ยนได้ นอกจากนี้ เพื่อให้การประเมินมีความละเอียดสูงควรพิจารณา d ในแต่ละวันตลอดทั้งปี

เอกสารอ้างอิง

- Department of Alternative Energy Development and Efficiency. (2018). Alternative Energy Development Plan: AEDP2015. Bangkok: Ministry of Energy.
- International Energy Agency. (2017). Annual Report 2016. France: IEA Photovoltaic Power Systems Programme (PVPS).
- [3] Natthapong Suwanasang; and Sopitsuda Tongsopit. (2015). An Assessment of the Technical and Economic Potential of Rooftop Solar Systems on Chulalongkorn University's Buildings. *Journal of Energy Research*. 12(2): 59-74.
- [4] Perawut Chinnavornrungsee.; et al. (2015). Evaluation of Rooftop Solar PV Performance of Different PV Module Technologies Operating in Thailand. *Ladkrabang Engineering Journal.* 32(2): 19–24.
- [5] Nipon Ketjoy; and Kongrit Mansiri. (2010). Technical Performance Study of 6.52 kW Photovoltaic Grid Connected System. *Naresuan University Journal*. 18(3): 27-35.
- [6] Emmanuel Kymakis.; et al. (2009). Performance Analysis of a Grid Connected Photovoltaic Park on the Island of Crete. *Energy Conversion and Management*. 50(3): 433-438.
- [7] Bakirci Kadir. (2012). General Models for Optimum Tilt Angles of Solar Panels: Turkey Case Study. *Renewable and Sustainable Energy Reviews*. 16(8): 6149-6159.
- [8] Basharat Jamil.; et al. (2016). Estimation of Solar Radiation and Optimum Tilt Angles for South-Facing Surfaces in Humid Subtropical Climatic Region of India. Engineering Science and Technology, an International Journal. 19(4): 1826-1835.
- [9] Taehoon Hong.; et al. (2014). A GIS (Geographic Information System)-Based Optimization Model for Estimating the Electricity Generation of the Rooftop PV (Photovoltaic) System. *Energy.* 65: 190–199.
- [10] T. Santos.; et al. (2014). Applications of Solar Mapping in the Urban Environment. Applied Geography. 51: 48-57.
- [11] Muhammad Iqbal. (1983). An Introduction to Solar Radiation. New York: Academic Press.
- [12] Muneer; and Saluja. (1985). A Brief Review of Models for Computing Solar Radiation on Incline Surfaces. *Energy Conversion and Management.* 25(4): 443-458.
- [13] P.I. Cooper. (1969). The Absorption of Solar Radiation in Solar Still. Solar Energy. 12(3): 333-346.
- [14] Serm Janjai. (2017). Solar Radiation. 2nd ed. Nakornpathom: Phetkasem Printing Group.
- [15] Map of World. (2017). Thailand Latitude and Longitude Map. Retrieved December 13, 2017, from http://www.mapsofworld.com/lat long/thailand-lat-long.html
- [16] B. Minnaert; and P. Veelaert. (2014). A Proposal for Typical Artificial Light Sources for the Characterization of Indoor Photovoltaic Applications. *Energies*. 7(3): 1500–1516.
- [17] Eco Direct. (2017). 300 Watt Mono Solar Panel. Retrieved December 13, 2017, from https://www.ecodirect.com/SolarWorld-SW300-Plus-Mono-5BB-300W-Mono-Panel-p/solarworld-sw300-plus-mono-5bb.htm

- [18] Wutthisat Chokkuea. (2013). Parabolic Trough Solar Thermal Electric Power Plant for House. Doctor of Philosophy, Ph.D. (Mechanical Engineering). Mahasalakham: Graduate School Mahasalakham University.
- [19] Thai Meteorological Department (TMD). (2018). Weather Classified by City. Retrieved December 13, 2017, from http://www.aws-observation.tmd.go.th
- [20] Volker Quaschning. (2005). Understanding Renewable Energy Systems. London: Earthscan.
- [21] Antonio Luque; and Steven Hegedus. (2011). Handbook of Photovoltaic Science and Engineering. 2nd ed. New York: John Wiley & Sons.
- [22] R.G. Ross; and M.I. Smoklre. (1986). Flat-Plate Solar Array Project: Final Report, Volume VI: Engineering Sciences and Reliability. USA: Jet Propulsion Laboratory.
- [23] International Energy Agency. (2001). Operational Performance, Reliability and Promotion of Photovoltaic Systems. Germany: IEA Photovoltaic Power Systems Programme (PVPS).