

บทที่ 4

หลักการประเมินความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้าจากก๊าซชีวภาพ

ในบทนี้นำเสนอหลักการที่จะนำไปใช้ในการประเมินความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้า โดยจะกล่าวถึงการประเมินความเป็นไปได้ด้านเทคนิค และการประเมินความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์ การประเมินความเป็นไปได้ด้านเทคนิคเกี่ยวข้องกับขนาดของเครื่องจักรและปริมาณก๊าซชีวภาพ ส่วนการประเมินความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์เกี่ยวข้องกับข้อมูลทางการเงิน ได้แก่ เงินลงทุน ค่าใช้จ่ายต่างๆ เป็นต้น โดยมีดัชนีชี้วัดที่สำคัญ ได้แก่ มูลค่าปัจจุบันสุทธิ อัตราผลตอบแทน และอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน ซึ่งดัชนีชี้วัดดังกล่าวข้างต้นสามารถนำไปใช้ประกอบการตัดสินใจลงทุนในโครงการผลิตไฟฟ้าได้

4.1 นิยามตัวแปร

ก่อนที่จะกล่าวถึงหลักการในการประเมินความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้า ในที่นี้ได้กำหนดนิยามตัวแปรไว้ดังนี้

4.1.1 ตัวแปรด้านเทคนิค

ตัวแปรด้านเทคนิคที่จะนำไปใช้อ้างอิงในการคำนวณหาขนาดกำลังการผลิตติดตั้ง จำนวนชั่วโมงเดินเครื่อง และพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ ได้แก่

B	คือ	เวกเตอร์อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงการใช้งานรายชั่วโมงสำหรับ 1 สัปดาห์
b_{OP}	คือ	อัตราค่าไฟฟ้าในช่วง Off peak หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
b_P	คือ	อัตราค่าไฟฟ้าในช่วง On peak หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
En_{wk}	คือ	ปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ต่อสัปดาห์ หน่วยเป็นกิโลวัตต์-ชั่วโมง
F_c	คือ	อัตราการใช้ความร้อนของเครื่องต้นกำลัง หน่วยเป็นเมกกะจูลต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
F_t	คือ	ค่าไฟฟ้าผันแปร หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
H_g	คือ	ค่าความร้อนต่อหน่วยปริมาตรต่อร้อยละของมีเทนของก๊าซชีวภาพ หน่วยเป็นบีทียูต่อลูกบาศก์ฟุต-ร้อยละของมีเทน
H_u	คือ	ค่าความร้อนต่อหน่วยปริมาตรของก๊าซชีวภาพ หน่วยเป็นเมกกะจูลต่อ ลบ.ม.
Q_{in}	คือ	อัตราการไหลเข้าของก๊าซชีวภาพสู่ถังเก็บหน่วยเป็น ลบ.ม. ต่อชั่วโมง
Q_{out}	คือ	อัตราการไหลออกของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บหน่วยเป็น ลบ.ม. ต่อชั่วโมง
Q_{max}	คือ	ขนาดความจุสูงสุดของถังเก็บก๊าซชีวภาพหน่วยเป็น ลบ.ม.

- Q_{ini} คือ ปริมาณก๊าซชีวภาพภายในถังเก็บในชั่วโมงเริ่มต้น หน่วยเป็น ลบ.ม.
- S คือ เวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึง ชั่วโมงที่ 168
- $S(n)$ คือ สมาชิกของเวกเตอร์ S แสดงสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าชั่วโมงที่ n โดยมีค่าเท่ากับ 1 เมื่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้าทำงาน และเท่ากับ 0 เมื่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงาน
- f_c คือ อัตราการสิ้นเปลืองเชื้อเพลิงของเครื่องต้นกำลัง หน่วยเป็น ลบ.ม./ชั่วโมง
- gv คือ ปริมาณก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้ในแต่ละวัน หน่วยเป็น ลบ.ม./วัน
- h_{wk} คือ จำนวนชั่วโมงเดินเครื่องต่อสัปดาห์
- kW_{inst} คือ ขนาดกำลังการผลิตติดตั้งของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า
- k_1 คือ ค่าคงที่ใช้ในการแปลงหน่วยลูกบาศก์ฟุตให้เป็นลูกบาศก์เมตร มีค่าเท่ากับ 2.8317×10^{-2}
- k_2 คือ ค่าคงที่ใช้ในการแปลงหน่วยบีทียูให้เป็นเมกกะจูล มีค่าเท่ากับ 1.0551×10^{-3}
- k_3 คือ ค่าคงที่ใช้ในการแปลงหน่วยกิโลจูลให้เป็นกิโลวัตต์-ชั่วโมง มีค่าเท่ากับ 2.7778×10^{-4}
- η_p คือ ร้อยละของประสิทธิภาพของเครื่องต้นกำลัง
- η_g คือ ร้อยละของประสิทธิภาพของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า

4.1.2 ตัวแปรด้านเศรษฐศาสตร์และการเงิน

ตัวแปรที่จะนำไปใช้อ้างอิงในการคำนวณในเชิงเศรษฐศาสตร์และการเงิน ได้กำหนดไว้ดังนี้

$B-C$ Ratio คือ อัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน

B_t คือ รายได้สุทธิของโครงการในปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

B_{wk} คือ รายได้จากการผลิตไฟฟ้ารายสัปดาห์ หน่วยเป็นบาทต่อสัปดาห์

C_t คือ รายจ่ายสุทธิของโครงการในปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_B$ คือ เงินลงทุนก่อสร้างอาคารและสิ่งปลูกสร้าง หน่วยเป็นบาท

$Cost_C$ คือ ค่าเชื่อมต่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้ากับระบบจำหน่ายของการไฟฟ้า หน่วยเป็นบาท

$Cost_D(t)$ คือ ค่าเสื่อมราคา หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_F(t)$ คือ ค่าใช้จ่ายด้านเชื้อเพลิงที่นำมาใช้ในการผลิตไฟฟ้าในปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_I$ คือ ค่าดำเนินการติดตั้งเครื่องจักรพร้อมอุปกรณ์ หน่วยเป็นบาท

$Cost_L(t)$ คือ ค่าใช้จ่ายด้านแรงงานปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_M$ คือ เงินลงทุนซื้อเครื่องจักรพร้อมอุปกรณ์ หน่วยเป็นบาท

$Cost_{Ma}(t)$ คือ ค่าซ่อมบำรุงเครื่องจักรปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_{ij}(t)$ คือ ค่าใช้จ่ายด้านสาธารณูปโภคปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_{cap}$ คือ เงินลงทุนเริ่มแรก หน่วยเป็นบาท

$Cost_{fix}(t)$ คือ ค่าใช้จ่ายคงที่ปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

$Cost_{var}(t)$ คือ ค่าใช้จ่ายผันแปรปีที่ t หน่วยเป็นบาทต่อปี

IRR คือ ร้อยละของอัตราผลตอบแทนภายใน

NPV คือ มูลค่าปัจจุบันสุทธิตลอดอายุของโครงการ

PV.Benefit คือ มูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ

PV.Cost คือ มูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ

i คือ ร้อยละของอัตราดอกเบี้ยเงินกู้

n คือ ระยะเวลาดำเนินงานหรืออายุของโครงการ หน่วยเป็นปี

4.2 ขนาดกำลังการผลิต

ในหัวข้อนี้จะกล่าวถึงสมการที่ใช้ในการกำหนดขนาดกำลังการผลิตติดตั้งของเครื่องต้นกำลังที่ใช้ก๊าซชีวภาพเป็นเชื้อเพลิง ซึ่งสัมพันธ์กับข้อมูลที่เกี่ยวข้องกับก๊าซชีวภาพ ได้แก่ ร้อยละของมีเทนในก๊าซชีวภาพ ปริมาณก๊าซชีวภาพ และอัตราการไหลของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บ เพื่อจะนำไปใช้ในการประเมินหาขนาดกำลังการผลิต รวมถึงเวลาในการเดินเครื่องที่เหมาะสม ซึ่งขนาดกำลังการผลิตต้องสอดคล้องกับจากสมการที่ 4.1

$$kW_{inst} \leq \frac{\left(\frac{\eta_p}{100}\right) \cdot \left(\frac{\eta_g}{100}\right) \cdot H_u \cdot Q'_{out}}{F_c(kW_{inst})} \quad (4.1)$$

โดยที่
$$H_u = \frac{H_s}{k_1} \times k_2 \times (\% \text{methane}) \quad (4.2)$$

การกำหนดขนาดกำลังการผลิตที่สอดคล้องกับสมการที่ 4.1 จำเป็นต้องทราบข้อมูลจำเพาะของเครื่องต้นกำลังของผู้ผลิต เพื่อให้สามารถเลือกขนาดกำลังการผลิตจากข้อมูลจำเพาะของเครื่องต้นกำลังที่มีอยู่ได้ รวมถึงสามารถคำนวณหาอัตราการสิ้นเปลืองเชื้อเพลิงของเครื่องต้นกำลังได้จากสมการที่ 4.3

$$f_c = \frac{F_c(kW_{inst}) \times kW_{inst}}{H_u} \quad (4.3)$$

จากสมการที่ 4.2 ค่าความร้อนของก๊าซชีวภาพต่อหน่วยปริมาตรที่คำนวณได้มีหน่วยเป็น เมกะจูลต่อลบ.ม. และจากสมการที่ 4.3 อัตราการสิ้นเปลืองเชื้อเพลิงของเครื่องต้นกำลัง(f_c) ที่คำนวณได้มีหน่วยเป็นลบ.ม.ต่อชั่วโมง นำสมการที่ 4.1-4.3 ไปใช้เป็นเงื่อนไขในการกำหนดเวลาในการเดินเครื่อง ซึ่งจะกล่าวในหัวข้อถัดไป

4.3 การกำหนดเวลาในการเดินเครื่องและพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้

การคำนวณการกำหนดเวลาในการเดินเครื่องนั้น จะใช้วิธีการ โปรแกรมเชิงพลวัต (Dynamic Programming : DP) ในการคำนวณหาเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ที่ขนาดกำลังการผลิตต่างๆ กันในรอบระยะเวลาหนึ่งสัปดาห์ ทำให้ทราบถึงสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมง จำนวนชั่วโมงเดินเครื่อง และปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้รายสัปดาห์ ซึ่งทั้งหมดจะถูกนำไปใช้ในการประเมินความคุ้มค่าเชิงเศรษฐศาสตร์ของโครงการผลิตไฟฟ้าต่อไป

ในการประยุกต์ใช้โปรแกรมเชิงพลวัตแบ่งออกเป็น 2 ลักษณะ คือ แบบคำนวณถอยหลังจากชั่วโมงสุดท้ายไปยังชั่วโมงแรกของปัญหาตามช่วงเวลาที่พิจารณา ซึ่งเรียกว่า โปรแกรมเชิงพลวัตแบบย้อนกลับ(Backward Dynamic Programming) และแบบคำนวณเดินหน้าจากชั่วโมงแรกไปยังชั่วโมงสุดท้ายของปัญหาตามช่วงเวลาที่พิจารณา ซึ่งเรียกว่า โปรแกรมเชิงพลวัตแบบเดินหน้า (Forward Dynamic Programming) ซึ่งทั้ง 2 วิธีการข้างต้นมีหลักการคำนวณเช่นเดียวกัน ในการศึกษาจะใช้วิธีการคำนวณหาเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าโดยใช้โปรแกรมเชิงพลวัตแบบเดินหน้า รายละเอียดดังจะกล่าวต่อไป

การศึกษาความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้าโดยใช้ก๊าซชีวภาพเป็นเชื้อเพลิงนั้น มีรูปแบบการศึกษา แสดงในภาพรวมได้ดังรูปที่ 4.1



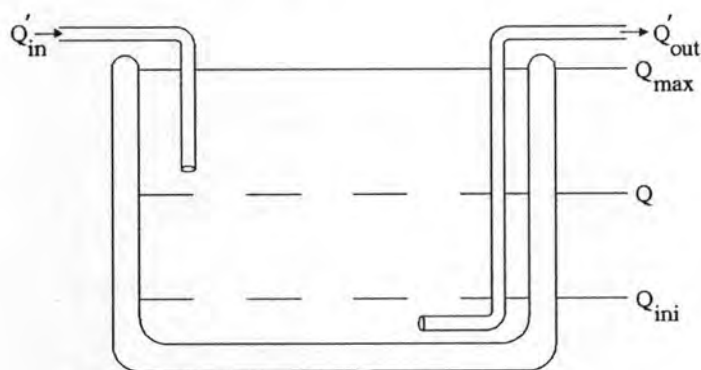
รูปที่ 4.1 ภาพรวมแนวทางการศึกษาความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้าด้วยก๊าซชีวภาพ

จากรูปที่ 4.1 จะเห็นว่าแนวทางการศึกษาข้างต้นๆ ประกอบด้วย 4 ส่วนหลัก คือ ส่วนที่หนึ่งเป็นส่วนของแหล่งกำเนิดก๊าซชีวภาพ เช่น ก๊าซชีวภาพจากการหมักตะกอนน้ำเสีย ซึ่งรายละเอียดได้กล่าวมาแล้วในบทที่ 2 ก๊าซชีวภาพที่เกิดขึ้นจะถูกส่งต่อไปยังส่วนที่สองซึ่งเป็นส่วนของถังเก็บก๊าซชีวภาพ โดยมีอัตราการไหลเข้าสู่ถังเก็บเท่ากับ Q_{in} ลบ.ม./ชั่วโมง และอัตราการไหล

ออกจากถังเก็บเท่ากับ Q'_{out} ลบ.ม./ชั่วโมง สู่วัสดุเครื่องต้นกำลังในส่วนที่สามซึ่งทำหน้าที่ในการผลิตไฟฟ้า ตัวอย่างของเครื่องต้นกำลัง เช่น กังหันแก๊ส กังหันแก๊สขนาดเล็ก เครื่องยนต์สันดาปภายใน และเซลล์เชื้อเพลิง เป็นต้น ผลการศึกษาในส่วนที่สามทำให้ทราบถึงขนาดกำลังการผลิต จำนวนชั่วโมงเดินเครื่อง และปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ ซึ่งจะถูกนำไปใช้กับส่วนที่สี่ซึ่งเป็นส่วนของการประเมินความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์ เพื่อประเมินความคุ้มค่าในการผลิตไฟฟ้าโดยใช้ดัชนีชี้วัดในเชิงเศรษฐศาสตร์ ได้แก่ มูลค่าปัจจุบันสุทธิ อัตราผลตอบแทนภายใน และอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน ดัชนีดังกล่าวจะถูกนำไปใช้ประกอบการตัดสินใจลงทุนติดตั้งระบบผลิตไฟฟ้าที่ขนาดกำลังการผลิตที่เหมาะสมต่อไป รายละเอียดการคำนวณในแต่ละส่วนจะกล่าวในลำดับถัดไป

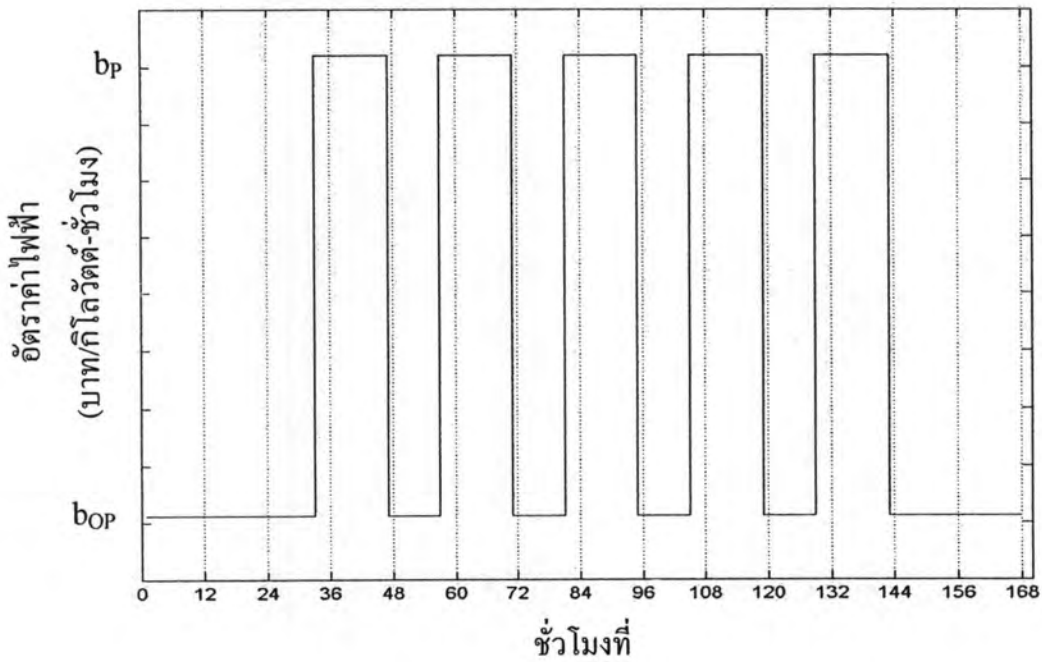
4.3.1 แบบจำลองของถังเก็บก๊าซชีวภาพ

ถังเก็บก๊าซชีวภาพที่จะนำมาใช้ในการคำนวณการกำหนดเวลาในการเดินเครื่องมีปริมาณก๊าซชีวภาพบรรจุอยู่ ณ เวลาใดๆ เท่ากับ $Q(t)$ ลบ.ม. ขนาดความจุของถังเก็บเท่ากับ Q_{max} ลบ.ม. มีปริมาณก๊าซชีวภาพบรรจุอยู่เริ่มต้นภายในถังเก็บเท่ากับ Q_{ini} ลบ.ม. ปริมาณก๊าซชีวภาพไหลเข้าสู่ถังเก็บด้วยอัตราเท่ากับ Q'_{in} ลบ.ม./ชั่วโมง และปริมาณก๊าซชีวภาพไหลออกจากถังเก็บด้วยอัตราเท่ากับ Q'_{out} ลบ.ม./ชั่วโมง ซึ่งสอดคล้องกับอัตราการสิ้นเปลืองเชื้อเพลิงของเครื่องต้นกำลัง แบบจำลองของถังเก็บก๊าซชีวภาพสามารถนำมาแสดงเป็นองค์ประกอบได้ดังรูปที่ 4.2



รูปที่ 4.2 แบบจำลองของถังเก็บก๊าซชีวภาพ

จากรูปที่ 4.2 อัตราการไหลเข้าของก๊าซชีวภาพสู่ถังเก็บมีการเปลี่ยนแปลงตามปริมาณก๊าซชีวภาพที่เกิดขึ้นจากแหล่งกำเนิดก๊าซชีวภาพ ส่วนอัตราการไหลออกของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บ และปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ ชั่วโมงที่ n ใดๆ สามารถคำนวณได้จากสมการที่ 4.4-4.6



รูปที่ 4.3 อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งานรายสัปดาห์

จากรูปที่ 4.3 อัตราค่าไฟฟ้าข้างต้นสามารถเขียนในรูปของเวกเตอร์อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งานรายสัปดาห์เป็นดังสมการที่ 4.7

$$B = [B(1), B(2), B(3), \dots, B(168)] \quad (4.7)$$

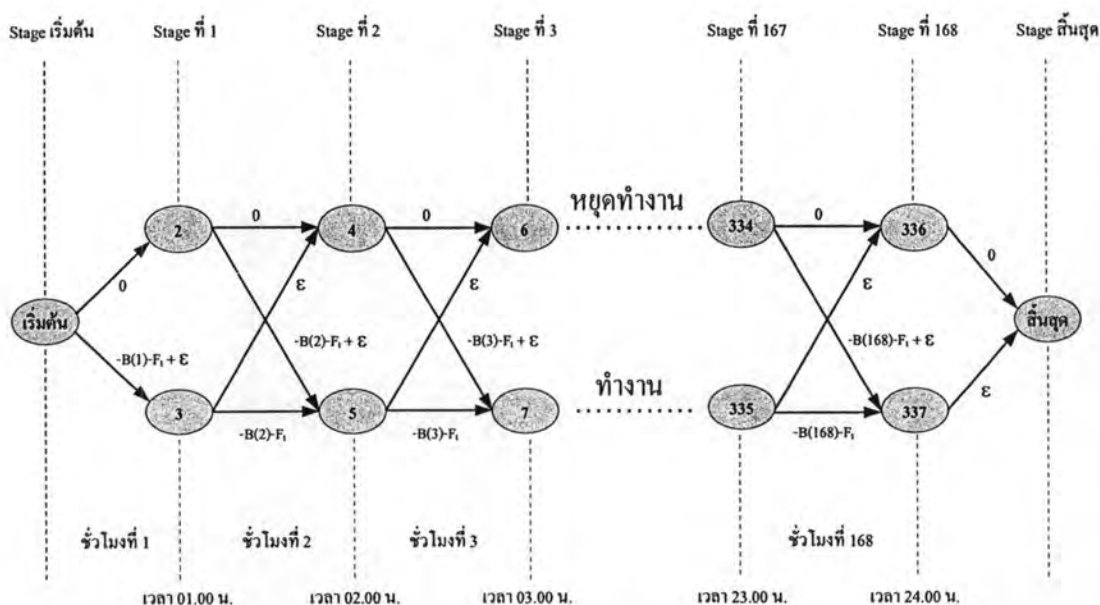
$$\text{โดยที่ } B(n) = \begin{cases} b_p & : \text{สำหรับช่วงเวลา On peak} \\ b_{OP} & : \text{สำหรับช่วงเวลา Off peak} \end{cases} \quad n = 1, 2, 3, \dots, 168 \quad (4.8)$$

เวกเตอร์อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งานรายสัปดาห์ข้างต้นจะถูกนำไปใช้ในการคำนวณหามูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมงของโปรแกรมเชิงพลวัตดังจะกล่าวในข้อถัดไป

4.3.3 การพัฒนาโปรแกรมเชิงพลวัต

โปรแกรมเชิงพลวัตจะถูกนำมาใช้ในการคำนวณหาช่วงเวลาเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้า โดยช่วงเวลาที่นำมาพิจารณาได้กำหนดไว้ทั้งสิ้น 168 ชั่วโมง ผลการศึกษาโดยใช้โปรแกรมเชิงพลวัตทำให้ทราบถึงสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมงว่าทำงานหรือไม่ และรวมทั้งสิ้น 168

ชั่วโมงแล้วเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเป็นอย่างไร โปรแกรมเชิงพลวัตที่นำมาใช้ในการคำนวณหาช่วงเวลาเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้ามีแผนผังแสดงดังรูปที่ 4.4

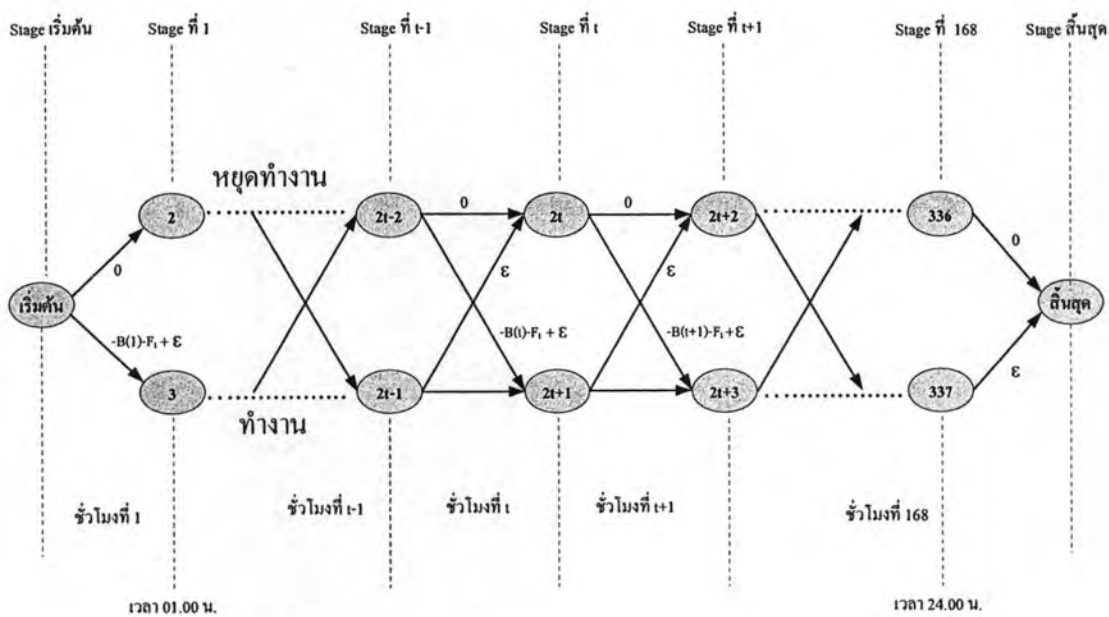


รูปที่ 4.4 แผนผังโปรแกรมเชิงพลวัตของการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าภายใน 168 ชั่วโมง

จากรูปที่ 4.4 ในที่นี้ได้กำหนดให้โน้ตหมายเลขคู่แทนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงาน(OFF) ส่วนโน้ตหมายเลขคี่แทนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าทำงาน(ON) และกำหนดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจากโน้ตใดๆ ในชั่วโมงหนึ่งไปโน้ตใดๆ ในชั่วโมงถัดไปโดยคิดจากรายได้จากการผลิตไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมงตามอัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งานรายสัปดาห์ และค่าไฟฟ้าผันแปร รวมกับค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องและหยุดเดินเครื่องคิดในอัตราต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง(E) ซึ่งกำหนดให้มีอัตราคงที่เท่ากับร้อยละ 1 ของอัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งานรายสัปดาห์ต่ำที่สุด ทั้งนี้เพื่อลดโอกาสการเปิด-ปิด เครื่องกำเนิดไฟฟ้าบ่อยครั้งเกินจำเป็น

ในการคำนวณหารายได้จากการผลิตไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมงได้กำหนดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเป็นลบเพื่อสะดวกในการใช้อัลกอริทึมมาตรฐานในการหาค่าต่ำที่สุด หากคูณกลับด้วยเครื่องหมายลบ ผลที่ได้คือ รายได้จากการผลิตไฟฟ้าสูงที่สุดนั่นเอง จากแผนผังโปรแกรมเชิงพลวัตข้างต้นได้แบ่งการคิดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าออกเป็น 3 ช่วง คือ

- 1) ช่วงที่ 1 จากโนดเริ่มต้น (โนดที่ 1) ถึงสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 กำหนดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า เมื่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ในสถานะ ดังนี้
- หากสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 เครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงาน มูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ 0 บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
 - หากสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 เครื่องกำเนิดไฟฟ้าทำงาน มูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ $-B(1) - F_1 + E$ หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
- 2) ช่วงที่ 2 จากโนดที่ 2 และ 3 ถึงโนดที่ 336 และ 337 สมมติว่า เมื่อพิจารณา ณ ชั่วโมงที่ t ใดๆ ได้กำหนดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ในแต่ละชั่วโมง เป็นดังรูปที่ 4.5



รูปที่ 4.5 แผนผังโปรแกรมเชิงพลวัตของการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ในช่วงเวลาที่พิจารณา

พิจารณาในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t มูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าไปเป็นสถานะทำงานหรือหยุดทำงาน สามารถอธิบายได้ดังนี้

- หากเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ใน โหนดที่ $2t-2$ (หยุดทำงาน) ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ และในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t เปลี่ยนสถานะมาอยู่ใน โหนดที่ $2t$ (หยุดทำงาน) ดังนั้นมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ 0 บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
- หากเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ใน โหนดที่ $2t-2$ (หยุดทำงาน) ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ และในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t เปลี่ยนสถานะมาอยู่ใน โหนดที่ $2t+1$ (ทำงาน) ดังนั้นมูลค่าการ

เปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ $-B(t) - F_i + \mathcal{E}$ บาทต่อ
กิโลวัตต์-ชั่วโมง

- หากเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ใน โหนดที่ $2i-1$ (ทำงาน) ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ และใน
สิ้นสุดชั่วโมงที่ t เปลี่ยนสถานะมาอยู่ใน โหนดที่ $2i$ (หยุดทำงาน) ดังนั้นมูลค่าการ
เปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ \mathcal{E} บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
- หากเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ใน โหนดที่ $2i-1$ (ทำงาน) ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ และใน
สิ้นสุดชั่วโมงที่ t เปลี่ยนสถานะมาอยู่ใน โหนดที่ $2i+1$ (ทำงาน) ดังนั้นมูลค่าการเปลี่ยน
สถานะ ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ $-B(t) - F_i$ บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง

3) ช่วงที่ 3 จาก โหนดที่ 336 และ 337 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 ถึง โหนดสิ้นสุด (โหนดที่ 338) ได้
กำหนดมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า เมื่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ในสถานะ ดังนี้

- หากสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 เครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงาน มูลค่าการเปลี่ยนสถานะ
ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ 0 บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
- หากสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 เครื่องกำเนิดไฟฟ้าทำงาน มูลค่าการเปลี่ยนสถานะของ
เครื่องกำเนิดไฟฟ้า มีค่าเท่ากับ \mathcal{E} บาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง

เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมงจะถูกคำนวณโดยใช้
โปรแกรมเชิงพลวัตแบบเดินหน้า ขั้นตอนการคำนวณในแต่ละ โหนดของแต่ละชั่วโมง จะต้อง
คำนวณหารายได้สุทธิสะสม(F) และปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ(Q) โดยใช้ฟังก์ชันวัตถุประสงค์
และเงื่อนไขจำกัด ตามสมการที่ 4.9-4.12

ฟังก์ชันวัตถุประสงค์ : $\min F$

เงื่อนไขจำกัด : $Q(\text{Stage เริ่มต้น}, j=1) = Q(\text{Stage สิ้นสุด}, j=338)$ (4.9)

$$Q(t, j) = \min(Q_{\max} \cdot Q(t-1, i) + Q'_{in}(t) - Q'_{out}(t, j)) \quad (4.10)$$

$$F(t, j) = F(t-1, i) + (C_{ij} \cdot kW_{inst}) + G(t, j) \quad (4.11)$$

$$G(t, j) = \left[\frac{H_u \cdot (Q(t-1, i) - Q(t, j)) \cdot (b_g(t) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right] \quad (4.12)$$

$$b_g(t) = \begin{cases} b_P & \text{สำหรับช่วงเวลา Off peak} \\ b_{OP} & \text{สำหรับช่วงเวลา On peak} \end{cases} \quad (4.13)$$

$$Q'_{out}(t,j) = \begin{cases} 0 & : \text{หากเครื่องต้นกำลังหยุดทำงาน} \\ f_c(kW_{inst}) & : \text{หากเครื่องต้นกำลังทำงาน} \end{cases} \quad (4.14)$$

$$Q(t,j) \geq Q'_{out}(t,j) \quad (4.15)$$

$$t = 1, 2, 3, \dots, 168$$

- เมื่อ C_{ij} คือ มูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมงจาก โหนดที่ i ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ ไปยัง โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t
- $F(t,j)$ คือ รายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t
- $G(t,j)$ คือ ค่าเสียโอกาสในการนำปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บที่เปลี่ยนแปลงไปๆ ใช้ ในการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t
- $b_g(t)$ คือ มูลค่าการเสียโอกาสในการผลิตไฟฟ้าในช่วงเวลาอื่น หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมง
- $Q(t,j)$ คือ ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t
- $Q'_{out}(t,j)$ คือ อัตราการไหลออกของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ t

ฟังก์ชันวัตถุประสงค์ข้างต้น มีวัตถุประสงค์เพื่อกำหนดเวลาการเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในรอบ 1 สัปดาห์ โดยมีข้อจำกัดขึ้นอยู่กับอัตราการไหลออกของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บซึ่งเป็นฟังก์ชันของขนาดกำลังการผลิต สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า และปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t ใดๆ จุดเริ่มต้นซึ่งแทนจุดเริ่มต้นของสัปดาห์กับจุดสิ้นสุดซึ่งแทนจุดสิ้นสุดของสัปดาห์ต้องเป็นจุดเดียวกัน ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บที่จุดเริ่มต้นและจุดสิ้นสุดของโปรแกรมเชิงพลวัตต้องมีค่าเท่ากัน

จากสมการที่ 4.10 ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t จะถูกจำกัดด้วยขนาดความจุของถังเก็บ ในส่วนของการคำนวณรายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t ในสมการที่ 4.11 คัดจากผลรวมของรายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ i ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ $t-1$ กับผลคูณของมูลค่าการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ากับขนาดกำลังการผลิต หักออกด้วยค่าเสียโอกาสในการนำปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บที่เปลี่ยนแปลงไปๆ ใช้ในการผลิตไฟฟ้าในช่วงเวลาอื่นที่มูลค่าแตกต่างกัน

ในการคำนวณหารายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมง ผลที่ได้คือ รายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดสิ้นสุดมี

ค่าต่ำที่สุด จากแผนผังโปรแกรมเชิงพลวัตฯ ข้างต้น มีหลักการในการคำนวณรายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมง ดังนี้

1) จำนวนหารายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดสิ้นสุดที่มีค่าต่ำที่สุด และคำนวณหาเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าย่อย ในสิ้นสุดแต่ละชั่วโมง เพื่อความสะดวกในการคำนวณหารายได้สะสมสุทธิจากการผลิตไฟฟ้าในสิ้นสุดชั่วโมงแต่ละชั่วโมง จึงได้กำหนดตัวแปรเพิ่มเติม เพื่อใช้ในการเก็บค่าเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ณ สิ้นสุดชั่วโมงใดๆ แสดงไว้ดังนี้

$P_1(t, j)$ คือ เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนดต้นทางการคำนวณในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t ใดๆ

$P_2(t, j)$ คือ เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนดปลายทางการคำนวณในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t ใดๆ

การคำนวณหารายได้สะสมสุทธิจากการผลิตไฟฟ้าในสิ้นสุดชั่วโมงแต่ละชั่วโมง สามารถแสดงตัวอย่างได้ดังนี้

Stage เริ่มต้น จนถึงชั่วโมงที่ 1

- การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดเริ่มต้น ไปเป็น โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(1,2) = \min(Q_{\max}, Q_{ini} + Q'_{in}(1) - Q'_{out}(1,2))$$

$$F(1,2) = (kW_{inst} \cdot C_{start,2}) + \left[\frac{H_u \cdot Q(1,2) \cdot (b_g(1) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดเริ่มต้น ไปยัง โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ดังนี้

$$P_1(1,2) = 1$$

$$P_2(1,2) = 2$$

- การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดเริ่มต้น ไปเป็น โหนดที่ 3 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(1,3) = \min(Q_{\max}, Q_{ini} + Q'_{in}(1) - Q'_{out}(1,3))$$

$$F(1,3) = (kW_{inst} \cdot C_{start,3}) + \left[\frac{H_u \cdot Q(1,3) \cdot (b_g(1) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดเริ่มต้น ไปยัง โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ดังนี้

$$P_1(1,3) = 1$$

$$P_2(1,3) = 3$$

ค่ารายได้สะสมสุทธิ ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ณ โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 และ ณ โหนดที่ 3 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 จะถูกเก็บค่าและนำไปใช้ในคำนวณในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ต่อไป

ชั่วโมงที่ 2 จนถึงชั่วโมงที่ 168

- กรณีที่ 1 : การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(2,4) = \min(Q_{\max}, Q(1,2) + Q'_{in}(2) - Q'_{out}(2,4))$$

$$F(2,4) = F(1,2) + (kW_{inst} \cdot C_{24}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(1,2) - Q(2,4)) \cdot (b_g(2) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจากจาก โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ดังนี้

$$P_1(2,4) = 2$$

$$P_2(2,4) = 4$$

ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ รายได้สุทธิสะสม และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ได้จากการคำนวณข้างต้นจะถูกเก็บค่าไว้ก่อน เพื่อนำไปเปรียบเทียบกับปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสมของกรณีที่ 2 ดังจะกล่าวถัดไป

- กรณีที่ 2 : การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 3 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(2,4) = \min(Q_{\max}, Q(1,3) + Q'_{in}(2) - Q'_{out}(2,4))$$

$$F(2,4) = F(1,3) + (kW_{inst} \cdot C_{34}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(1,3) - Q(2,4)) \cdot (b_g(2) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 3 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ดังนี้

$$P_1(2,4) = 3$$

$$P_2(2,4) = 4$$

จากฟังก์ชันวัตถุประสงค์ และเงื่อนไขจำกัด ดังสมการที่ 4.9-4.15 ข้างต้น และอาศัยหลักการของโปรแกรมเชิงพลวัตในการเลือกรายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t ใดๆ จะต้องมีค่าต่ำที่สุดด้วย โดยที่ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t มีค่ามากกว่าอัตราการไหลออกของก๊าซชีวภาพจากถังเก็บ ณ โหนดที่ j ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ t นำมาเปรียบเทียบกับกรณีที่ 1 กับ กรณีที่ 2 สามารถแสดงวิธีการในการเลือกได้ดังนี้

$$F(2,4) = \min \begin{cases} F(2,4) \mid P_1(2,4) = 2 \text{ และ } P_2(2,4) = 4 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 1} \\ F(2,4) \mid P_1(2,4) = 3 \text{ และ } P_2(2,4) = 4 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 2} \end{cases}$$

$$Q(F(2,4)) \geq 0 \quad \text{และ} \quad Q(2,4) = Q(F(2,4))$$

วิธีการในการเลือกข้างต้น จะทำการเปรียบเทียบรายได้สุทธิสะสมเป็นลำดับแรกโดยมีวิธีการ คือ รายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ซึ่งคิดมาจากรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 และรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 3 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 หากรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 จากโหนดที่ 2 หรือ โหนดที่ 3 ใดในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ทำให้รายได้สุทธิสะสมค่าที่ต่ำที่สุด จะเลือกรายได้สุทธิสะสมค่านั้นพร้อมกับนำค่าปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บและเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ามาใช้ในการคำนวณในชั่วโมงถัดไป แต่หากเมื่อเลือกโดยวิธีการข้างต้นแล้วพบว่า ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บมีค่าน้อยกว่าศูนย์ก็จะเลือกรายได้สุทธิสะสมอีกค่าหนึ่งพร้อมกับนำค่าปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บและเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้านั้น มาใช้ในการคำนวณในชั่วโมงถัดไป

ค่ารายได้สะสมสุทธิ ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ณ โหนดที่ 4 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ซึ่งได้จากวิธีการในการเลือกข้างต้นจะถูกเก็บค่าและนำไปใช้ในการคำนวณในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 3 ต่อไป

- กรณีที่ 3 : การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจากโหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ไปเป็นโหนดที่ 5 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(2,5) = \min(Q_{\max}, Q(1,2) + Q'_{in}(2) - Q'_{out}(2,5))$$

$$F(2,5) = F(1,2) + (kW_{inst} \cdot C_{25}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(1,2) - Q(2,5)) \cdot (b_g(2) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจากจาก โหนดที่ 2 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 5 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 2 ดังนี้

$$P_1(2,5) = 2$$

$$P_2(2,5) = 5$$

ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ รายได้สุทธิสะสม และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ได้จากการคำนวณข้างต้นจะถูกเก็บค่าไว้ก่อน เพื่อนำไปเปรียบเทียบกับปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสมของกรณีที่ 4 ดังจะกล่าวถัดไป

- กรณีที่ 4 : การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 3 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 5 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 2 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(2,5) = \min(Q_{max}, Q(1,3) + Q'_{in}(2) - Q'_{out}(2,5))$$

$$F(2,5) = F(1,3) + (kW_{inst} \cdot C_{35}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(1,3) - Q(2,5)) \cdot (b_g(2) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 3 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 1 ไปเป็น โหนดที่ 5 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 2 ดังนี้

$$P_1(2,5) = 3$$

$$P_2(2,5) = 5$$

วิธีการในการเลือกรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 5 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 2 มีหลักการในการเลือกเช่นเดียวกับดังที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น ดังนี้

$$F(2,5) = \min \begin{cases} F(2,5) \mid P_1(2,5) = 2 \text{ และ } P_2(2,5) = 5 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 3} \\ F(2,5) \mid P_1(2,5) = 3 \text{ และ } P_2(2,5) = 5 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 4} \end{cases}$$

$$Q(F(2,5)) \geq 0 \quad \text{และ} \quad Q(2,5) = Q(F(2,5))$$

ค่ารายได้สะสมสุทธิ ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ณ โหนดที่ 5 ในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 2 ซึ่งได้จากวิธีการในการเลือกข้างต้น จะถูกเก็บค่าและนำไปใช้ในคำนวณในสิ้นสุด ชั่วโมงที่ 3 ต่อไป

จากวิธีการในการเลือกข้างต้นในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ผลที่ได้จากการเลือก คือ รายได้สะสมสุทธิ ได้แก่ $F(2,4)$ และ $F(2,5)$ ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ได้แก่ $Q(2,4)$ และ $Q(2,5)$ และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ได้แก่ $P_1(2,4)$, $P_1(2,5)$, $P_2(2,4)$ และ $P_2(2,5)$ ตามลำดับ ซึ่งจะถูกรับค่าและนำไปใช้ในคำนวณในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 3 ต่อไป

วิธีการคำนวณหารายได้สะสมสุทธิจากการผลิตไฟฟ้าในชั่วโมงที่ 3 จนถึงสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 ของโปรแกรมเชิงพลวัต จะใช้หลักการเช่นเดียวกับการคำนวณรายได้สะสมสุทธิจากการผลิตไฟฟ้าในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 2 ข้างต้น

ชั่วโมงที่ 168 จนถึง Stage สิ้นสุด

- กรณีที่ 1: การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 336 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 ไปเป็น โหนดที่ 338 ใน Stage สิ้นสุด ในที่นี้เพื่อความสะดวกในการเขียน จึงได้กำหนดให้ Stage สิ้นสุดเขียนแทนด้วย ชั่วโมงที่ 169 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(169,338) = \min(Q_{\max}, Q(168,336) + Q'_{in}(169) - Q'_{out}(169,338))$$

$$F(169,338) = (kW_{inst} \cdot C_{336,338}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(168,336) - Q(169,338)) \cdot (b_g(168) + F_l)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 336 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 ไปเป็น โหนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 ดังนี้

$$P_1(169,338) = 336$$

$$P_2(169,338) = 338$$

ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ รายได้สุทธิสะสม และเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ได้จากการคำนวณข้างต้นจะถูกเก็บค่าไว้ก่อนเพื่อนำไปเปรียบเทียบกับปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสมของกรณีที่ 2 ดังจะกล่าวถัดไป

- กรณีที่ 2: การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดที่ 337 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 ไปเป็น โหนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 สามารถคำนวณหาปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ และรายได้สุทธิสะสม ได้ดังนี้

$$Q(169,338) = \min(Q_{\max}, Q(168,337) + Q'_{in}(169) - Q'_{out}(169,338))$$

$$F(169,338) = (kW_{inst} \cdot C_{337,338}) + \left[\frac{H_u \cdot (Q(168,337) - Q(169,338)) \cdot (b_g(168) + F_t)}{F_c(kW_{inst})} \right]$$

จะได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจาก โหนดเริ่มต้น ไปยัง โหนดที่ 2 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 1 ดังนี้

$$P_1(169,338) = 337$$

$$P_2(169,338) = 338$$

จากฟังก์ชันวัตถุประสงค์ และเงื่อนไขจำกัด ดังสมการที่ 4.9-4.15 ข้างต้น และ อาศัยหลักการของ โปรแกรมเชิงพลวัตในการเลือกรายได้สุทธิสะสมจากการผลิตไฟฟ้า ณ โหนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 จะต้องมีค่าต่ำที่สุด โดยที่ปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 มีค่าเท่ากับปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บ ณ โหนดที่ 1 ใน Stage เริ่มต้น ซึ่งวิธีการในการเลือกข้างต้น จะต้องนำมาเปรียบเทียบกับ กรณีที่ 1 กับ กรณีที่ 2 สามารถแสดงวิธีการในการเลือกได้ดังนี้

$$F(169,338) = \min \begin{cases} F(169,338) \mid P_1(169,338) = 336 \text{ และ } P_2(169,338) = 338 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 1} \\ F(169,338) \mid P_1(169,338) = 337 \text{ และ } P_2(169,338) = 338 \Rightarrow \text{สำหรับกรณีที่ 2} \end{cases}$$

$$Q(F(169,338)) = Q_{ini}$$

วิธีการในการเลือกข้างต้น จะทำการเปรียบเทียบรายได้สุทธิสะสมเป็นลำดับแรกโดยมีวิธีการ คือ รายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 ซึ่งคิดมาจากรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 336 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 และรายได้สุทธิสะสม ณ โหนดที่ 337 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 หากกรณีใดทำให้รายได้สุทธิสะสมค่าที่สุด จะเลือกรายได้สุทธิสะสมค่านั้นพร้อมก็นำค่าปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บและเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ามาใช้ในการคำนวณหาเส้นทางการเปลี่ยนสถานะย้อนกลับจากสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 ไปจนถึง Stage เริ่มต้นต่อไป

ผลการคำนวณข้างต้นจะทำให้ทราบเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมง (P_1 และ P_2) จาก โหนดเริ่มต้น ไปยัง โหนดสิ้นสุด ซึ่งจะถูกรับค่าไว้ในเมตริกซ์ P_1 , P_2 และ P ตามสมการที่ 4.16-4.18 ตามลำดับ

- เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนดต้นทาง



$$P_1 = \begin{bmatrix} P_1(1,2) & P_1(2,4) & P_1(3,5) & P_1(4,7) & \dots & P_1(168,336) & P_1(169,338) \\ P_1(1,3) & P_1(2,5) & P_1(3,6) & P_1(4,8) & \dots & P_1(168,337) & - \end{bmatrix} \quad (4.16)$$

- เส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนด ปลายทาง

$$P_2 = \begin{bmatrix} P_2(1,2) & P_2(2,4) & P_2(3,5) & P_2(4,7) & \dots & P_2(168,336) & P_2(169,338) \\ P_2(1,3) & P_2(2,5) & P_2(3,6) & P_2(4,8) & \dots & P_2(168,337) & - \end{bmatrix} \quad (4.17)$$

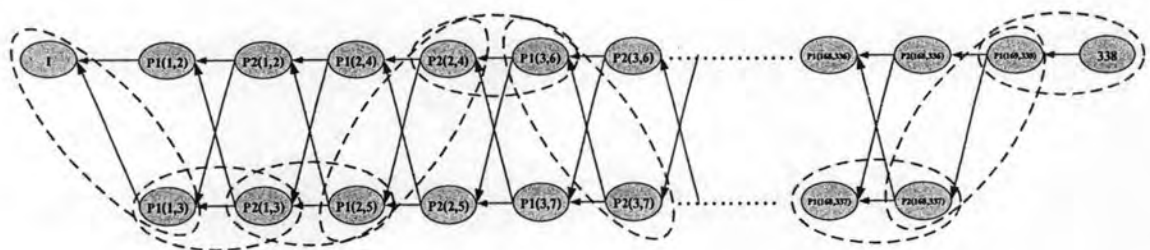
เส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนดต้นทาง และปลายทางข้างต้น จะถูกนำมาเรียงต่อกันเพื่อคำนวณหาเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าย้อนกลับจาก โหนดสิ้นสุดไปยัง โหนดเริ่มต้น ตามสมการที่ 4.18 เพื่อหาเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่แท้จริง ดังจะกล่าวในข้อถัดไป

$$P = \begin{bmatrix} P_1(1,2) & P_2(1,2) & P_1(2,4) & P_2(2,4) & \dots & P_2(168,336) & P_1(169,338) & P_2(169,338) \\ P_1(1,3) & P_2(1,3) & P_1(2,5) & P_2(2,5) & \dots & P_2(168,337) & - & - \end{bmatrix} \quad (4.18)$$

ในส่วน ของรายได้สุทธิสะสม และปริมาณก๊าซชีวภาพในถังเก็บซึ่งคำนวณได้ในแต่ละ โหนด ในสิ้นสุดแต่ละ ชั่วโมงจะไม่ถูกนำไปใช้ในการคำนวณหาเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าย้อนกลับจาก โหนดสิ้นสุดไปยัง โหนดเริ่มต้น

2) คำนวณหาเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าโดยย้อนกลับจาก โหนด สิ้นสุดตามเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าย่อยไปยัง โหนดเริ่มต้น โดยใช้เส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิด ไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลข โหนดที่เป็น โหนดต้นทาง-ปลายทาง(P_1 และ P_2) จากข้อที่ 1

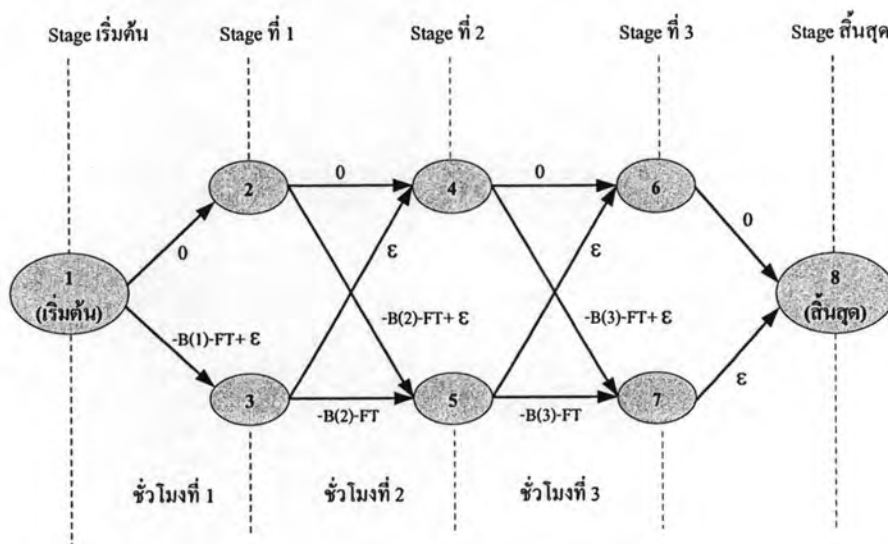
ในการคำนวณหาเส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิด ไฟฟ้า นั้น เพื่อความสะดวก ในการอธิบาย จะนำมาเขียนแสดงดังรูปที่ 4.6



รูปที่ 4.6 เส้นทาง การเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิด ไฟฟ้าตั้งแต่ โหนดเริ่มต้นจนถึง โหนดสิ้นสุด

จากรูปที่ 4.6 เครื่องหมายลูกศรแสดงทิศทางการคำนวณย้อนกลับจากโนดที่ 338 ไปยังโนดที่ 1 ที่เป็นไปได้ทั้งหมด ส่วนวงรีแสดงการเชื่อมต่อระหว่างโนดใดๆ ในต้นชั่วโมงหนึ่งกับโนดใดๆ ในสิ้นสุดชั่วโมงก่อนหน้าที่มีหมายเลขเดียวกัน เช่น $P_1(169,338) = P_2(168,337)$ กับการเชื่อมต่อระหว่างโนดใดๆ ในสิ้นสุดชั่วโมงนั้นกับโนดเริ่มต้นในชั่วโมงที่สัมพันธ์กัน เช่น $P_1(168,337)$ กับ $P_2(168,337)$ เป็นต้น เพื่อให้ได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าต่อไป

ในการคำนวณหาเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าย้อนกลับจากโนดที่ 338 ไปโนดที่ 1 จะเริ่มจากโนดที่ 338 ในสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 ซึ่งมีหมายเลขโนดปลายทาง คือ โนดที่ 338 จากนั้นเชื่อมต่อไปยังโนดต้นทางของสิ้นสุดชั่วโมงที่ 169 ต่อจากนั้นจึงเชื่อมต่อไปยังโนดปลายทางของสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 และเชื่อมต่อไปยังโนดต้นทางของสิ้นสุดชั่วโมงที่ 168 กระทำเช่นนี้ไปจนถึงโนดเริ่มต้น จะได้เป็นเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่โนดเริ่มต้นจนถึงโนดสิ้นสุด ยกตัวอย่างเช่น การคำนวณเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า จำนวน 3 ชั่วโมง โดยมีแผนผังโปรแกรมเชิงพลวัต แสดงดังรูปที่ 4.7



รูปที่ 4.7 การคำนวณเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า จำนวน 3 ชั่วโมง

ผลการศึกษา สมมติว่า ได้เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งแทนด้วยหมายเลขโนดที่เป็นโนดต้นทาง และปลายทาง ดังนี้

$$P_1 = \begin{bmatrix} 1 & 3 & 5 & 7 \\ 1 & 3 & 5 & - \end{bmatrix} \quad \text{และ} \quad P_2 = \begin{bmatrix} 2 & 4 & 6 & 8 \\ 3 & 5 & 7 & - \end{bmatrix}$$

ดังนั้น จะได้เมตริกซ์ P_{12} คือ

$$P = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 & 6 & 7 & 8 \\ 1 & 3 & 3 & 5 & 5 & 7 & - & - \end{bmatrix}$$

เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าข้างต้นจะถูกนำเรียงต่อกันในรูปของเวกเตอร์ คือ

$$P_{12} = [1 \quad 3 \quad 5 \quad 7 \quad 8]$$

ในการกำหนดสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมงที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น ได้กำหนดให้หมายเลขของ โหนดที่เป็นเลขคู่แทนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงาน และเลขคี่แทนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าทำงาน และเครื่องกำเนิดไฟฟ้าอยู่ในสถานะทำงานจะกำหนดให้มีค่าเท่ากับ 1 แต่หากอยู่สถานะหยุดทำงานกำหนดให้มีค่าเท่ากับ 0 นำเส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าข้างต้นมาเรียงต่อกันนำมาเขียนในรูปของเวกเตอร์ตั้งแต่ Stage ที่ 1 ถึง Stage ที่ 170 โดยใช้สมการที่ 4.19

$$P_{12} = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & P(1) & P(2) & P(3) & \cdots & P(168) & 338 \end{bmatrix}}_{\text{มิติขนาด } 1 \times 170} \quad (4.19)$$

เวกเตอร์เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าข้างต้น จะถูกนำมาตัดองค์ประกอบที่ 1 และองค์ประกอบสุดท้ายของเวกเตอร์ออก ทั้งนี้เนื่องจากแทนจุดเริ่มต้นด้วย โหนดที่ 1 จุดสิ้นสุดแทนด้วย โหนดที่ 338 และจุดเริ่มต้นกับจุดสิ้นสุดเป็นจุดเดียวกันจึงเหลือ 168 Stage ซึ่งเท่ากับช่วงเวลาที่ได้กำหนดไว้ 168 ชั่วโมง จากนั้นนำเวกเตอร์เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า (P_{12}) มาหารด้วยสอง เศษจากการหารจะแทนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในแต่ละชั่วโมง จะได้เวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึงชั่วโมงที่ 168 ของสปีดาค์เป็นดังสมการที่ 4.20

$$S = \left[\text{mod} \left(\frac{P(1)}{2} \right) \quad \text{mod} \left(\frac{P(2)}{2} \right) \quad \cdots \quad \cdots \quad \text{mod} \left(\frac{P(168)}{2} \right) \right] \quad (4.20)$$

จากตัวอย่างที่นำเสนอ ผลการคำนวณหาเวกเตอร์เส้นทางการเปลี่ยนสถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าข้างต้น จะได้เป็นเวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึงชั่วโมงที่ 3 คือ

$$S = \begin{bmatrix} \text{mod}\left(\frac{3}{2}\right) & \text{mod}\left(\frac{5}{2}\right) & \text{mod}\left(\frac{7}{2}\right) \end{bmatrix} \\ = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

เวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึงชั่วโมงที่ 168 ของสัปดาห์ข้างต้นจะถูกนำไปใช้ในการคำนวณหาจำนวนชั่วโมงเดินเครื่อง ปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ต่อสัปดาห์ ตามสมการที่ 4.21 และ 4.22 ตามลำดับ

$$h_{wk} = \sum_{n=1}^{168} (S(n)) \quad (4.21)$$

$$En_{wk} = kW_{inst} \times \sum_{n=1}^{168} (S(n)) \quad (4.22)$$

ขนาดกำลังการผลิต จำนวนชั่วโมงเดินเครื่อง ปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ และเวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึงชั่วโมงที่ 168 ของสัปดาห์ ที่ได้จากการคำนวณข้างต้น จะถูกนำไปใช้ในการประเมินความคุ้มค่าเชิงเศรษฐศาสตร์ ดังจะกล่าวในหัวข้อถัดไป

4.4 การประเมินความคุ้มค่าเชิงเศรษฐศาสตร์

ข้อมูลทางการเงิน ได้แก่ เงินลงทุน ค่าใช้จ่ายระหว่างดำเนินการ และค่าใช้จ่ายอื่นๆ รวมถึงรายได้จากมูลค่าของพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้โดยคิดจากขนาดกำลังการผลิต อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งาน และเวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าตั้งแต่ชั่วโมงที่ 1 ถึงชั่วโมงที่ 168 ซึ่งได้กล่าวมาแล้วข้างต้น จะถูกนำไปใช้คำนวณหาดัชนีชี้วัดในเชิงเศรษฐศาสตร์ ได้แก่ มูลค่าปัจจุบันสุทธิ(Net Present Value) อัตราผลตอบแทนภายใน(Internal Rate of Return) และอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน(Benefit to Cost Ratio) เพื่อประกอบการตัดสินใจลงทุนในโครงการที่กำลังพิจารณาต่อไป รายละเอียดการคำนวณดัชนีชี้วัดข้างต้นเป็นดังนี้

4.4.1 รายได้

รายได้จากการลงทุนติดตั้งระบบผลิตไฟฟ้า ในที่นี้คิดเฉพาะรายได้จากการผลิตไฟฟ้าเพียงอย่างเดียว โดยคิดจากมูลค่าของพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้จากข้อมูลขนาดกำลังการผลิต เวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า อัตราค่าไฟฟ้าตามช่วงเวลาใช้งาน และค่าไฟฟ้าผันแปร ส่วนของรายได้จากการนำพลังงานความร้อนของระบบผลิตไฟฟ้าที่เป็นระบบผลิตพลังงานร่วมมาใช้งาน ในที่นี้มีได้นำมาคำนวณ ทั้งนี้เนื่องจากพลังงานความร้อนที่เกิดขึ้นจะถูกนำไปใช้ในการอุ่นตะกอนในถังหมัก เพื่อช่วยเร่งปฏิกิริยาการย่อยสลายภายในถังหมัก รายได้จากการผลิตไฟฟ้ายรายสัปดาห์หาได้จากสมการที่ 4.23

$$B_{wk} = \left(kW_{inst} \cdot \sum_{n=1}^{168} (S(n) \cdot (B(n) + FT)) \right) \quad (4.23)$$

จากสมการที่ 4.23 จะเห็นว่า รายได้จากการผลิตไฟฟ้ายรายสัปดาห์ข้างต้น มิได้นำผลของตัวประกอบการผลิตไฟฟ้า(Plant Factor) มาคิด ทั้งนี้เนื่องจากในองค์ประกอบเวกเตอร์สถานะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ามีบางชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าหยุดทำงานอยู่แล้ว ซึ่งขึ้นอยู่กับฟังก์ชันวัตถุประสงค์และข้อจำกัดที่พิจารณา ดังได้กล่าวมาแล้วในหัวข้อที่ผ่านมา ดังนั้นรายได้จากการผลิตไฟฟ้ายรายสัปดาห์จึงเป็นไปตามสมการที่ 4.23

รายได้จากการผลิตไฟฟ้ายรายสัปดาห์ข้างต้นนำมาคำนวณเป็นรายได้อต่อปีได้โดยคูณด้วยจำนวนสัปดาห์เดินเครื่อง 52 สัปดาห์ต่อปี ดังสมการที่ 4.24

$$B_t = 52 \cdot B_{wk} \quad (4.24)$$

4.4.2 รายจ่าย

รายจ่ายจากการผลิตไฟฟ้า เป็นรายจ่ายที่เกิดจากการลงทุนติดตั้งและเดินเครื่องระบบผลิตไฟฟ้าจากก๊าซชีวภาพที่ได้จากน้ำเสีย ในที่นี้ประกอบด้วย 3 ส่วน คือ

- 1) เงินลงทุนเริ่มแรก เป็นเงินลงทุนติดตั้งระบบผลิตไฟฟ้าจนสามารถผลิตไฟฟ้าได้ ประกอบด้วย เงินลงทุนซื้อเครื่องจักรพร้อมอุปกรณ์ เงินลงทุนก่อสร้างอาคารและสิ่งปลูกสร้าง และค่าเชื่อมต่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้ากับระบบจำหน่ายของการไฟฟ้าฯ
- คำนวณโดยใช้สมการที่ 4.25

$$CC = Cost_M + Cost_B + Cost_C \quad (4.25)$$

2) ค่าใช้จ่ายคงที่ในการดำเนินการ ซึ่งไม่ขึ้นอยู่กับปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ ประกอบด้วยค่าใช้จ่ายดังนี้

- ค่าเสื่อมราคาของเครื่องจักร อาคารและสิ่งปลูกสร้างรายปี ได้กำหนดไว้โดยคิดเท่ากับร้อยละ 5 ของมูลค่าเครื่องจักรและอุปกรณ์ รวมกับร้อยละ 4 ของมูลค่าของ อาคารและสิ่งปลูกสร้าง[36] กำหนด โดยใช้สมการที่ 4.26

$$Cost_D(t) = (0.05 \cdot Cost_M) + (0.04 \cdot Cost_B) \quad (4.26)$$

- ค่าใช้จ่ายด้านแรงงานรายปี เป็นค่าใช้จ่ายในการจ้างแรงงานที่เกิดขึ้นในโครงการ ในการผลิตไฟฟ้าทั้งหมด กำหนด โดยใช้สมการที่ 4.27

$$Cost_L(t) = 12 \times N_m \times Salary \quad (4.27)$$

โดยที่ N_m คือ จำนวนคนทำงาน

$Salary$ คือ เงินเดือนต่อคน หน่วยเป็นบาท

- ค่าใช้จ่ายด้านสาธารณูปโภครายปี ได้แก่ ค่าการใช้ไฟฟ้า ค่าน้ำประปา และค่าโทรศัพท์ ในการผลิตไฟฟ้าของโครงการ กำหนด โดยใช้สมการที่ 4.28

$$Cost_U(t) = 52 \times Cost_{Uwk} \quad (4.28)$$

โดยที่ $Cost_{Uwk}$ คือ ค่าใช้จ่ายด้านสาธารณูปโภครายสัปดาห์ หน่วยเป็นบาท

ค่าใช้จ่ายคงที่ต่อปี สามารถคำนวณได้จากผลรวมของค่าเสื่อมราคาของเครื่องจักร อาคารและสิ่งปลูกสร้างรายปี ค่าใช้จ่ายด้านแรงงานรายปี และค่าใช้จ่ายด้านสาธารณูปโภครายปี เป็นดังสมการที่ 4.29

$$Cost_{fix}(t) = Cost_D(t) + Cost_L(t) + Cost_U(t) \quad (4.29)$$

3) ค่าใช้จ่ายผันแปรตามปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ ประกอบด้วยค่าใช้จ่ายดังนี้

- ค่าซ่อมบำรุงเครื่องจักรรายปี ในการคำนวณหาค่าซ่อมบำรุงเครื่องจักรรายปีนั้น คิดจากขนาดกำลังการผลิต และจำนวนชั่วโมงเดินเครื่องต่อสัปดาห์ที่ได้จากการคำนวณข้างต้นตามสมการที่ 4.30

$$Cost_{Ma}(t) = 52 \times k \times kW_{inst} \times h_{wk} \quad (4.30)$$

โดยที่ k คือ ค่าซ่อมบำรุง หน่วยเป็นบาทต่อกิโลวัตต์-ชั่วโมงที่ผลิตได้

- ค่าใช้จ่ายด้านเชื้อเพลิงรายปีที่นำมาใช้ในการผลิตไฟฟ้า ในกรณีที่นำเชื้อเพลิงชนิดอื่นร่วมกับก๊าซชีวภาพในการผลิตไฟฟ้าก็จะคิดค่าใช้จ่ายในส่วนของเชื้อเพลิงที่เพิ่มเข้ามา คำนวณโดยใช้สมการที่ 4.31

$$Cost_F(t) = 52 \times f_c(kW_{inst}) \times h_{wk} \times c_2 \quad (4.31)$$

โดยที่ c_2 คือ ราคาแก๊สหมัก หน่วยเป็นบาทต่อลูกบาศก์เมตร

ค่าใช้จ่ายผันแปรรายปี สามารถคำนวณได้จากผลรวมของค่าใช้จ่ายด้านแรงงาน ค่าใช้จ่ายด้านเชื้อเพลิงที่นำมาใช้ในการผลิตไฟฟ้า และค่าใช้จ่ายด้านสาธารณูปโภค เป็นดังสมการที่ 4.32

$$Cost_{var}(t) = Cost_{Ma}(t) + Cost_F(t) \quad (4.32)$$

ผลรวมของค่าใช้จ่ายคงที่รายปี และค่าใช้จ่ายผันแปรรายปีดังกล่าวข้างต้น นำมาคิดเป็นรายจ่ายสุทธิต่อปี ได้ดังสมการที่ 4.33 ในส่วนของเงินลงทุนเริ่มแรกเป็นค่าใช้จ่ายที่จ่ายเพียงครั้งเดียวในตอนเริ่มต้นของโครงการมิได้นำมาคิดเป็นต่อปี

$$C_t = Cost_{fix}(t) + Cost_{var}(t) \quad (4.33)$$

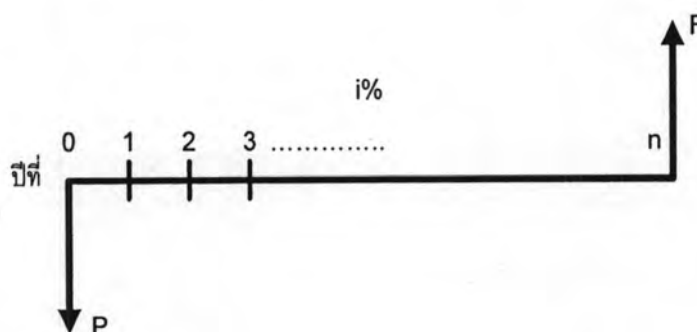
รายได้สุทธิต่อปีและรายจ่ายสุทธิต่อปีที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น เป็นเพียงค่าประมาณการ ซึ่งค่าประมาณการดังกล่าวจะถูกนำมาคำนวณให้เป็นมูลค่าปัจจุบัน และนำมาใช้ในการคำนวณดัชนีชี้วัดเชิงเศรษฐศาสตร์เพื่อประเมินความคุ้มค่าจากการลงทุนติดตั้งระบบผลิตไฟฟ้า ซึ่งจะกล่าวในหัวข้อถัดไป

4.4.3 มูลค่าปัจจุบัน

มูลค่าปัจจุบัน(Present Value : PV) คือ มูลค่าของเงินรายได้หรือรายจ่ายในอนาคตที่คำนวณเทียบกลับมาเป็นมูลค่าของเงินในปัจจุบัน ตัวอย่างเช่น เงิน 100 บาท ถูกนำไปลงทุนโดยมีอัตราผลตอบแทนเท่ากับร้อยละ 9 ต่อปี ดังนั้นเงิน 100 บาท ที่ลงทุนในวันนี้จะได้กลับคืนมา 109 บาท เมื่อสิ้นปี ในทางกลับกันเพื่อให้ได้รับเงิน 100 บาท เมื่อครบ 1 ปี จะใช้เงินลงทุนในวันนี้เพียง $100/1.09 = 91.7$ บาท จะเห็นว่า เงิน 100 บาท ที่ได้รับเมื่อครบ 1 ปี นับตั้งแต่วันนี้มีค่าเท่ากับ 91.7

บาทในวันนี้เท่านั้น หลักการคิดดังกล่าวข้างต้น เรียกว่า การคิดมูลค่าปัจจุบัน(Present Value) มีหลักการในการคำนวณ ดังนี้

กำหนดให้จำนวนเงินเริ่มต้น P บาท อัตราผลตอบแทนร้อยละ i ต่อปี กำหนดระยะเวลา n ปี จะได้จำนวนเงินรวมในอนาคตเท่ากับ F บาท หลักการคำนวณหามูลค่าปัจจุบันสามารถแสดงในรูปของแผนผังกระแสเงินสด(Cash Flow Diagram) ดังรูปที่ 4.8



รูปที่ 4.8 แผนผังกระแสเงินสดของการคิดมูลค่าปัจจุบัน

จากรูปที่ 4.8 สามารถคำนวณจำนวนเงินรวมในอนาคตในแต่ละปลายปี ได้ดังนี้

$$\text{เงินรวมปลายปีที่ 1 หรือ เงินต้นปีที่ 2} = P + Pi = P(1+i)$$

$$\text{เงินรวมปลายปีที่ 2 หรือ เงินต้นปีที่ 3} = P(1+i) + P(1+i)i = P(1+i)^2$$

$$\text{เงินรวมปลายปีที่ 3 หรือ เงินต้นปีที่ 4} = P(1+i)^2 + P(1+i)^2i = P(1+i)^3$$

$$\text{ดังนั้นจะได้ว่า เงินรวมปลายปีที่ } n = P(1+i)^n$$

เราสามารถคำนวณหาค่าของ F หรือ P ได้จากสมการที่ 4.34 และ 4.35 ตามลำดับ

$$F = P(1+i)^n \quad (4.34)$$

$$P = F \frac{1}{(1+i)^n} \quad (4.35)$$

ค่าตัวประกอบ $(1+i)^n$ เรียกว่า “Single Payment Compound Amount Factor” ใช้สัญลักษณ์แทนด้วย $(F/P, i\%, n)$ และค่าตัวประกอบ $1/(1+i)^n$ เรียกว่า “Single Payment Present Worth Factor” ใช้สัญลักษณ์แทนด้วย $(P/F, i\%, n)$ ตามลำดับ

จากสมการที่ 4.34 และ 4.35 จะเห็นว่า จำนวนเงิน P ในปัจจุบันจะถูกคูณด้วยค่าตัวประกอบ $(F/P, i\%, n)$ เพื่อให้ได้จำนวนเงิน F ในอนาคต ส่วนจำนวนเงิน F ในอนาคตจะถูกคูณ

ด้วยค่าตัวประกอบ $(P/F, i\%, n)$ เพื่อให้ได้จำนวนเงิน P ในปัจจุบัน จากหลักการคำนวณดังกล่าวข้างต้นจะถูกนำไปใช้ในการคำนวณมูลค่าปัจจุบันสุทธิ ต่อไป

4.4.4 มูลค่าปัจจุบันสุทธิ

มูลค่าปัจจุบันสุทธิ(Net Present Value) คือ ผลต่างระหว่างมูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ กับมูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ ณ ร้อยละของอัตราผลตอบแทนที่กำหนด มูลค่าปัจจุบันสุทธิเป็นดัชนีชี้วัดในเชิงเศรษฐศาสตร์ที่ทำให้ทราบว่าตลอดระยะเวลาดำเนินงานของโครงการมีกำไรหรือขาดทุนเป็นจำนวนเงินเท่าใด

หลักการในการคำนวณมูลค่าปัจจุบันสุทธิ คือ การเปลี่ยนรายได้ต่อปี(B_t) และรายจ่ายต่อปี(C_t) ที่จะได้รับในอนาคตแต่ละปี ตลอดอายุของโครงการ n ปี ณ ร้อยละของอัตราผลตอบแทน i ต่อปีที่กำหนด ให้เป็นมูลค่าปัจจุบัน ดังได้กล่าวมาแล้วในหัวข้อที่ผ่านมา จากนั้นรวมรายได้ต่อปีที่ได้เปลี่ยนเป็นมูลค่าปัจจุบันแล้วในแต่ละปี ตลอดอายุของโครงการ พร้อมกับรวมรายจ่ายต่อปีที่ได้เปลี่ยนเป็นมูลค่าปัจจุบันแล้วในแต่ละปี บวกกับเงินลงทุนเริ่มแรก ได้เป็นมูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายรวมตลอดอายุของโครงการ จากนั้นนำมาหักลบกัน จะได้เป็นมูลค่าปัจจุบันสุทธิ ซึ่งมีสูตรการคำนวณแสดงดังสมการที่ 4.36

$$NPV = PV.Benefit - PV.Cost \quad (4.36)$$

$$= \sum_{t=0}^n \frac{B_t - C_t}{(1+i)^t} = B_0 - C_0 + \frac{B_1 - C_1}{(1+i)^1} + \frac{B_2 - C_2}{(1+i)^2} + \dots + \frac{B_n - C_n}{(1+i)^n}$$

โดยที่

$$PV.Benefit = \sum_{t=0}^n \frac{B_t}{(1+i)^t} = B_0 + \frac{B_1}{(1+i)} + \frac{B_2}{(1+i)^2} + \dots + \frac{B_n}{(1+i)^n} \quad (4.37)$$

$$PV.Cost = \sum_{t=0}^n \frac{C_t}{(1+i)^t} = C_0 + \frac{C_1}{(1+i)} + \frac{C_2}{(1+i)^2} + \dots + \frac{C_n}{(1+i)^n} \quad (4.38)$$

เมื่อ B_0 คือ รายได้สุทธิของโครงการปีที่ 0 มีค่าเท่ากับศูนย์

C_0 คือ รายจ่ายของโครงการปีที่ 0 หรือเงินลงทุนเริ่มแรก

ในการศึกษาหากประมาณให้รายได้ต่อปีและรายจ่ายต่อปีที่เกิดขึ้นในอนาคตจากปีที่ 1 จนถึงสิ้นสุดอายุของโครงการมีค่าเท่ากันทุกปีแล้ว การคำนวณมูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวม

และมูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวม ตลอดอายุของโครงการ สามารถคำนวณได้จากสมการที่ 4.39 และ 4.40 ตามลำดับ

$$PV.Benefit = \sum_{t=1}^n \left[\frac{B_t}{(1+i)^t} \right] \quad (4.39)$$

$$PV.Cost = CC + \sum_{t=1}^n \left[\frac{C_t - Cost_D}{(1+i)^t} \right] \quad (4.40)$$

จากสมการที่ 4.40 จะเห็นว่าได้นำค่าเสื่อมราคามาลบออกจากรายจ่ายต่อปีดังกล่าวข้างต้น ทั้งนี้ เนื่องจากในการคำนวณมูลค่าปัจจุบันจะคิดเฉพาะในส่วนของเงินสดที่จ่ายออกไปเท่านั้น

การใช้มูลค่าปัจจุบันสุทธิในการวิเคราะห์ผลตอบแทนที่จะได้รับการลงทุนโครงการ ทำให้เห็นผลต่างระหว่างมูลค่าปัจจุบันของรายได้และรายจ่ายของโครงการ โครงการที่มีมูลค่าปัจจุบันสุทธิเป็นบวก นั่นคือ โครงการมีรายได้มากกว่ารายจ่าย จึงเป็นโครงการที่มีความเหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์ สำหรับโครงการที่มีมูลค่าปัจจุบันสุทธิเป็นลบ ซึ่งก็คือ โครงการที่มีรายจ่ายมากกว่ารายได้ จึงเป็นโครงการที่ไม่เหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์

ดัชนีชี้วัดความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์ นอกเหนือจากมูลค่าปัจจุบันสุทธิ ยังมีดัชนีชี้วัดอีก 2 ตัว คือ อัตราผลตอบแทนภายใน และอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน ซึ่งจะกล่าวในหัวข้อถัดไป

4.4.5 อัตราผลตอบแทนภายใน

อัตราผลตอบแทนภายใน (Internal Rate of Return) คือ อัตราผลตอบแทนที่มีผลทำให้มูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการเท่ากับมูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ ค่าอัตราผลตอบแทนภายในทำให้ทราบว่าตลอดอายุของโครงการมีกำไรเมื่อเทียบเป็นร้อยละคิดเป็นเท่าไรของเงินลงทุนเริ่มแรก

จากการคำนวณมูลค่าปัจจุบันสุทธิดังได้กล่าวมาแล้วข้างต้น จะเห็นว่า ในการคำนวณจะต้องกำหนดอัตราผลตอบแทนซึ่งอาจจะกำหนดได้จากร้อยละของอัตราดอกเบี้ยเงินกู้ เป็นต้น แต่ในการคำนวณอัตราผลตอบแทนภายใน เราจะต้องคำนวณหาอัตราผลตอบแทนจากสมการที่ทำให้มูลค่าปัจจุบันสุทธิของโครงการมีค่าเท่ากับศูนย์ สามารถนำมาเขียนได้ดังสมการที่ 4.41

$$B_0 + \frac{B_1 - C_1 + Cost_D}{(1+IRR)} + \frac{B_2 - C_2 + Cost_D}{(1+IRR)^2} + \dots + \frac{B_n - C_n + Cost_D}{(1+IRR)^n} = CC \quad (4.41)$$

ในการคำนวณหาค่า IRR จากสมการที่ 4.41 ค่อนข้างยุ่งยากมากกว่าการคำนวณมูลค่าปัจจุบันสุทธิ โดยเริ่มต้นจะสมมติค่าอัตราผลตอบแทนภายใน (IRR) ขึ้นมา 1 ค่า จากนั้นแทนค่าลงในสมการที่ 4.41 หากค่าด้านซ้ายมีค่าน้อยกว่าด้านขวาของสมการจะลดค่า IRR ลงทีละ 1 แต่หากมีค่ามากกว่าจะเพิ่มค่า IRR ให้มากขึ้นทีละ 1 ทำเช่นนี้ไปจนกระทั่งได้ค่า IRR_1 มากที่สุดที่ทำให้ค่าด้านซ้ายมีค่ามากกว่าค่าด้านขวาของสมการ และค่า IRR_2 น้อยที่สุดที่ทำให้ค่าด้านซ้ายมีค่าน้อยกว่าค่าด้านขวาของสมการ จะได้ค่า IRR_2 และ ค่า IRR_1 ที่มีค่าแตกต่างกันเท่ากับ 1 จากนั้นใช้วิธี Interpolation method เพื่อประมาณค่า IRR ที่มีค่าอยู่ระหว่างค่า IRR_1 และค่า IRR_2 ผลการคำนวณจะได้ค่า IRR ที่ทำให้ค่าด้านซ้ายมีค่าประมาณเท่ากับด้านขวาของสมการ

การใช้อัตราผลตอบแทนภายในวิเคราะห์ผลตอบแทนที่จะได้รับจากการลงทุนโครงการ ถ้าอัตราผลตอบแทนภายในของโครงการมีค่าสูงกว่าอัตราผลตอบแทนขั้นต่ำที่กำหนดไว้ เช่น สูงกว่าอัตราดอกเบี้ยเงินกู้ อาจถือว่าเป็นโครงการที่มีความเหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์ไว้

4.4.6 อัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน

อัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน (Benefit-Cost Ratio) คือ อัตราส่วนระหว่างมูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวมตลอดอายุโครงการกับมูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ กับเงินลงทุนเริ่มแรก อัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุนเป็นดัชนีชี้วัดเชิงเศรษฐศาสตร์ที่ทำให้ทราบว่าตลอดระยะเวลาดำเนินการของโครงการมีรายได้คิดเป็นจำนวนกี่เท่าของรายจ่าย การคำนวณอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน มีสูตรการคำนวณ ดังนี้

$$B - C \text{ Ratio} = \frac{PV. \text{Benefit}}{PV. \text{Cost}} \quad (4.42)$$

จากสมการที่ 4.42 ตัวเศษคือ มูลค่าปัจจุบันของรายได้ต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ ตัวส่วนคือ มูลค่าปัจจุบันของรายจ่ายต่อปีรวมตลอดอายุของโครงการ คำนวณได้จากสมการที่ 4.39 และ 4.40 ตามลำดับ

อัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน เป็นวิธีที่มีประโยชน์ต่อการวิเคราะห์ความเหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์ ถ้าอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุนมีค่ามากกว่าหนึ่ง ถือว่าเป็นโครงการที่มีความเหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์ต่อการลงทุน และหากมีค่าน้อยกว่าหนึ่ง เป็นโครงการที่ไม่เหมาะสมทางเศรษฐศาสตร์ต่อการลงทุน

จากดัชนีชี้วัดในเชิงเศรษฐศาสตร์ ได้แก่ มูลค่าปัจจุบัน อัตราผลตอบแทนภายใน และอัตราส่วนผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน ดังได้กล่าวมาแล้วข้างต้น จะเห็นว่า ดัชนีแต่ละตัวมี

ความสัมพันธ์กับการคำนวณมูลค่าปัจจุบันทั้งสิ้น หากนำมาอธิบายความสัมพันธ์ระหว่างดัชนีชี้วัดทั้ง 3 ดัชนี เพื่อประกอบการตัดสินใจลงทุน สามารถเขียนสรุปได้ดังตารางที่ 4.1

ตารางที่ 4.1 ความสัมพันธ์ระหว่างดัชนีชี้วัดเชิงเศรษฐศาสตร์และการตัดสินใจลงทุน

มูลค่าปัจจุบันสุทธิ (Net Present Value)	อัตราผลตอบแทนภายใน (Internal Rate of Return)	อัตราส่วน ผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน (Benefit-Cost Ratio)	การตัดสินใจ ลงทุน
> 0	> อัตราดอกเบี้ยเงินกู้	> 1	ลงทุน
< 0	< อัตราดอกเบี้ยเงินกู้	< 1	ไม่ลงทุน
= 0	= อัตราดอกเบี้ยเงินกู้	= 1	ไม่ลงทุน

ในบทนี้เราได้ทราบถึงหลักการประเมินความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้าจากก๊าซชีวภาพ ทั้งทางด้านเทคนิคและการประเมินความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์ ในส่วนของการกำหนดเวลาในการเดินเครื่องได้นำหลักการคำนวณของโปรแกรมเชิงพลวัตเข้ามาใช้ในการศึกษาขนาดกำลังการผลิต การกำหนดเวลาในการเดินเครื่องและปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ผลิตได้ที่คำนวณได้ถูกนำไปใช้ในการประเมินความคุ้มค่าในเชิงเศรษฐศาสตร์ ซึ่งได้กล่าวถึงดัชนีชี้วัดที่นำมาใช้ในการประเมินความคุ้มค่าจากการผลิตไฟฟ้า ได้แก่ มูลค่าปัจจุบันสุทธิ อัตราผลตอบแทนภายใน และอัตราผลประโยชน์ต่อเงินลงทุน เพื่อนำมาใช้ประกอบการตัดสินใจในการลงทุนติดตั้งระบบผลิตไฟฟ้าจากก๊าซชีวภาพต่อไป

ในบทต่อไปจะกล่าวถึงการศึกษาความเป็นไปได้ของโครงการผลิตไฟฟ้าจากการบำบัดน้ำเสียกรุงเทพมหานคร โดยกรุงเทพมหานครมีระบบบำบัดตะกอนที่สามารถผลิตก๊าซหมัก ซึ่งเป็นก๊าซชีวภาพชนิดหนึ่ง ปัจจุบันก๊าซหมักที่เกิดขึ้นนำไปใช้ในการกวนผสมตะกอนและเผาไหม้ทิ้งโดยเปล่าประโยชน์ ดังนั้นจึงได้ศึกษาการนำก๊าซหมักมาใช้ประโยชน์ในการผลิตไฟฟ้า รายละเอียดจะกล่าวต่อไป