

บทที่ 4

การกำหนดแบบจำลองระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำ-พลังความร้อนที่ พิจารณาถึงการส่งออกกำลังไฟฟ้า

4.1 คำนำ

ปัญหาในการกำหนดและจัดสรรกำลังการผลิตของระบบไฟฟ้ากำลังที่ประกอบด้วยระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำและพลังความร้อนจัดเป็นปัญหาที่มีความซับซ้อน[7-10,12-16,19,21,23-24,26-27] ทั้งนี้เนื่องจากระบบทั้งสองต่างมีความสัมพันธ์ที่เกี่ยวพันกันทั้งในการจ่ายโหลดและจัดเตรียมกำลังผลิตสำหรับการพิจารณาถึงการส่งออกกำลังไฟฟ้าร่วมด้วย จึงทำให้ปัญหาดังกล่าวมีความซับซ้อนมากยิ่งขึ้น อย่างไรก็ตาม การพิจารณาใช้ข้อกำหนดและแบบจำลองของระบบผลิตไฟฟ้าที่มีความเหมาะสมและสอดคล้องกับขอบเขตของปัญหา จะทำให้ปัญหาดังกล่าวลดความซับซ้อนลงและสามารถแก้ไขได้ด้วยวิธีการทางคณิตศาสตร์ที่จะกล่าวถึงในบทต่อไป ข้อกำหนดต่างๆที่ใช้ในการกำหนดขอบเขตของปัญหาที่จะทำการศึกษาในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้มีดังต่อไปนี้

1. ระบบเชื่อมโยงที่ใช้ในการส่งออกกำลังไฟฟ้า เป็นการเชื่อมโยงกันระหว่างระบบของการไฟฟ้าผู้ส่งออกกับระบบของการไฟฟ้าผู้นำเข้าไฟฟ้าที่เป็นอิสระต่อกัน และจะไม่พิจารณาถึงสายส่งภายในของระบบไฟฟ้ากำลังแต่ละระบบ ดังแสดงในรูปที่ 4.1

2. ข้อมูลต่างๆในแบบจำลองของโรงไฟฟ้าพลังน้ำ โรงไฟฟ้าพลังความร้อน และสัญญาการซื้อขายไฟฟ้าเป็นไปตามข้อตกลงที่กำหนดไว้

3. ระบบไฟฟ้าพลังน้ำหรือระบบไฟฟ้าพลังความร้อนเพียงระบบเดียว มีกำลังไม่เพียงพอจ่ายต่อความต้องการใช้ไฟฟ้ารวมของระบบ

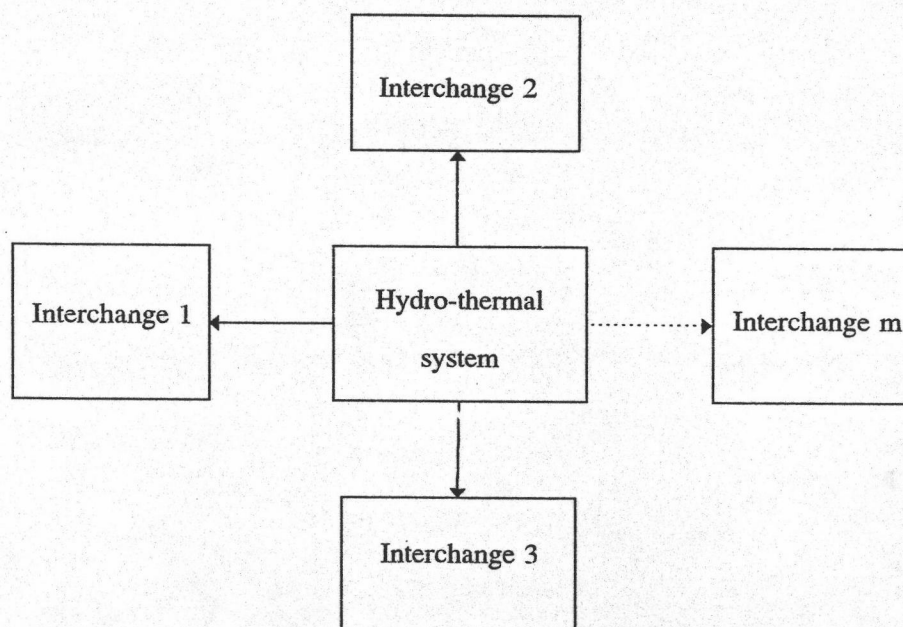
4. กำลังการผลิตของผู้ส่งออกมีเพียงพอตามสัญญาซื้อ-ขายไฟฟ้า

5. ค่าไฟฟ้าที่ใช้ในแบบจำลองของสัญญาซื้อขายไฟฟ้าเป็นแบบแปรตามเวลา และพิจารณาเฉพาะราคาพลังงานไฟฟ้าเท่านั้น

6. ตามความเป็นจริงนั้นสภาพของภูมิประเทศและแหล่งแม่น้ำลำธาร มักจะทำให้ไม่สามารถสร้างโรงไฟฟ้าพลังน้ำ (เขื่อน) ให้อยู่ใกล้ๆกันได้ ดังนั้นแบบจำลองของโรงไฟฟ้าพลังน้ำแบบโรงไฟฟ้าเดี่ยว(Isolated plants) [12,15,25] จึงถูกนำมาใช้ กล่าวคือ โรงไฟฟ้าประเภทนี้จะได้รับกระแสน้ำเข้าสู่อ่างเก็บน้ำ(Water inflow)ตามธรรมชาติโดยอ่างเก็บน้ำของโรงไฟฟ้าหนึ่งจะไม่มีความสัมพันธ์เกี่ยวเนื่องกับอ่างเก็บน้ำของอีกโรงไฟฟ้าหนึ่ง การควบคุม

การปล่อยน้ำ(Water discharge) ของโรงไฟฟ้าพลังน้ำนี้ไม่มีผลกระทบต่อโรงไฟฟ้าพลังน้ำอื่น ๆ

7. ไม่มีการพิจารณากำลังสูญเสียในการส่งออกกำลังไฟฟ้า
8. แบ่งระยะเวลาศึกษา (1 วัน หรือ 1 สัปดาห์) ออกเป็นช่วง ๆ เช่น 1 หรือชั่วโมง เป็นต้น
9. ในแต่ละช่วงเวลา ตัวแปรต่างๆ เช่น ราคาค่าไฟฟ้า โหลด ปริมาณการผลิต พลังงานที่ซื้อ-ขาย จะมีค่าคงที่



รูปที่ 4.1 การเชื่อมโยงของระบบผลิตพลังน้ำ-พลังความร้อนเพื่อการส่งออก

4.2 แบบจำลองของสัญญาการซื้อขายไฟฟ้าในระบบเชื่อมโยง

ระบบไฟฟ้าเชื่อมโยง (Interconnected systems) คือ ระบบไฟฟ้าที่มีการเชื่อมโยกันระหว่างการผลิตไฟฟ้าที่มีการดำเนินการเป็นอิสระต่อกัน ซึ่งอาจอยู่ในประเทศเดียวกันหรือต่างประเทศก็ได้

ประโยชน์ของการเชื่อมโยงระบบไฟฟ้า คือ การที่ระบบไฟฟ้าแต่ละระบบที่เชื่อมต่อกันสามารถดำเนินการช่วยเหลือกันได้ โดยอาจเป็นการแลกเปลี่ยนหรือซื้อขายไฟฟ้ากัน ในช่วงเวลาที่ระบบใดระบบหนึ่งเกิดขาดแคลนกำลังไฟฟ้าหรือเกิดข้อขัดข้องในระบบไฟฟ้าขึ้น ระบบหนึ่งจะสามารถส่งกำลังไฟฟ้ามาช่วยได้ตามความเหมาะสม วิธีการเช่นนี้ทำให้แต่ละระบบที่เชื่อมโยกันมีความมั่นคงและเชื่อถือได้ยิ่งขึ้น

การแลกเปลี่ยนหรือซื้อขายไฟฟ้า โดยทั่วไป มักดำเนินการผ่านสัญญาหรือข้อตกลงตามหลักการทางธุรกิจหรือทางเศรษฐศาสตร์ ตลอดจนเงื่อนไขและความเหมาะสมด้านเทคนิคของแต่ละระบบที่ต่อเชื่อมโยกัน เช่น ต้นทุนการผลิต กำลังผลิตติดตั้ง กำลังผลิตพึงได้และสภาพความไม่แน่นอนของแต่ละระบบ ตลอดจนขีดจำกัดในการรับการรับส่งกำลังไฟฟ้าของสายเชื่อมโยง เป็นต้น

การแลกเปลี่ยนหรือการซื้อขายไฟฟ้ามียุหลายประเภท [11,25] ซึ่งพอจะสรุปในส่วนที่สำคัญได้ดังต่อไปนี้

1. การแลกเปลี่ยนในเชิงเศรษฐกิจ (Economy interchange) [25] คือ การซื้อขายไฟฟ้าระหว่างการผลิตด้วยกัน โดยพิจารณาถึงหลักการประหยัดค่าใช้จ่ายในการผลิตไฟฟ้า ทั้งนี้เพื่อก่อให้เกิดประโยชน์สูงสุดแก่ทั้งผู้ซื้อและผู้ขาย กล่าวคือ ในการผลิตไฟฟ้าของการไฟฟ้าแห่งหนึ่งเพื่อจ่ายให้แก่ผู้ใช้ในระบบของตนเองนั้น ถึงแม้ว่าจะมีกำลังการผลิตพอเพียงก็ตาม แต่หากมีค่าใช้จ่ายในการผลิตสูงเกินไป การผลิตก็ไม่คุ้มค่า การไฟฟ้างัดกล่าวนั้นก็อาจจะเลือกซื้อไฟฟ้าจากการไฟฟ้าอื่นที่มีกำลังผลิตเพียงพอและมีค่าใช้จ่ายในการผลิตต่ำกว่า วิธีการเช่นนี้จะช่วยให้ลดต้นทุนการผลิตของระบบลงได้

ในการตัดสินใจเกี่ยวกับการซื้อขายด้วยวิธีนี้ โดยทั่วไปจะพิจารณากันด้วยอัตราการเพิ่มค่าใช้จ่ายในการผลิตต่อหน่วย (Incremental cost) เทียบกับค่าไฟฟ้าที่ซื้อขายกัน กล่าวคือ การที่จะผลิตไฟฟ้าจำนวนหนึ่ง ในช่วงเวลาใดหนึ่ง หากระบบของการไฟฟ้าใดมีค่าอัตราการเพิ่มของค่าใช้จ่ายในการผลิตต่อหน่วยสูง ในช่วงเวลาดังกล่าวการไฟฟ้านั้นจะเป็นฝ่ายซื้อไฟฟ้าจากการไฟฟ้าอื่นที่ต่อเชื่อมกันอยู่และมีค่าอัตราการเพิ่มของค่าใช้จ่ายในการผลิตต่อหน่วยต่ำกว่า

2. การแลกเปลี่ยนกำลังผลิต (Capacity interchange) คือ การซื้อขายไฟฟ้า ระหว่างการไฟฟ้าด้วยกัน ในช่วงเวลาาระบบหนึ่งเกิดขาดแคลนกำลังไฟฟ้า กล่าวคือ ในการผลิต ไฟฟ้า ผู้ผลิตต้องมั่นใจว่า กำลังผลิตฟิ่งได้ของตนต้องมากกว่าหรือเท่ากับผลบวกของโหลดสูง สุดกับกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองอยู่เสมอ แต่บางครั้งอาจมีเหตุผลบางประการที่ทำให้การไฟฟ้าบาง รายไม่สามารถหรือไม่คุ้มค่าที่จะลงทุนเพิ่มกำลังผลิตติดตั้งได้ทันต่อความต้องการใช้ไฟฟ้า การ ซื้อไฟฟ้าจากการไฟฟ้าอื่นที่มีไฟฟ้าเหลือใช้แทนจึงเป็นทางเลือกแบบหนึ่ง โดยให้การไฟฟ้าที่ เป็นฝ่ายขายนั้นรับผิดชอบต่อปริมาณความต้องการไฟฟ้าที่ตกลงซื้อขายกัน

3. การแลกเปลี่ยนในขณะที่โหลดสูงสุดเกิดขึ้น ณ เวลาต่างกัน (Load diversity interchange) คือ การแลกเปลี่ยนไฟฟ้า ในขณะที่โหลดสูงสุดของระบบของแต่ละการไฟฟ้าที่ ต่อเชื่อมโยงกันเกิดขึ้น ณ เวลาที่ต่างกัน กล่าวคือ ในช่วงเวลาใดหนึ่ง ถ้าระบบของการไฟฟ้าใด มีโหลดสูงสุดเกิดขึ้นก่อน การไฟฟ้านั้นจะเป็นฝ่ายซื้อไฟฟ้าก่อนจากการไฟฟ้าอื่นที่ระบบมี โหลดต่ำในช่วงเวลานั้น และจะเป็นฝ่ายขายไฟฟ้าคืนให้แก่การไฟฟ้าอื่นในช่วงเวลาที่ระบบของ อีกการไฟฟ้ามีโหลดสูงสุด วิธีการแลกเปลี่ยนเช่นนี้ทำให้แต่ละระบบของการไฟฟ้าที่ต่อเชื่อม โยงกันไม่จำเป็นต้องมีปริมาณกำลังผลิตติดตั้งสูงนัก และจะช่วยลดต้นทุนการผลิตอีกด้วย

4. การแลกเปลี่ยนในสภาวะฉุกเฉิน (Emergency interchange) คือ การช่วยเหลือ ระหว่างการไฟฟ้าด้วยกัน ในเวลาที่ระบบผลิตไฟฟ้าของการไฟฟ้าหนึ่งเกิดมีข้อขัดข้องขึ้นอย่าง กระทบหนักในส่วนของอุปกรณ์หรือเครื่องกำเนิดไฟฟ้า หรือมีโหลดเป็นปริมาณมากเพิ่มขึ้นอย่าง ฉับพลัน หรือมีเหตุการณ์ผิดปกติอื่น ๆ ทำให้โหลดมีค่ามากกว่ากำลังผลิตฟิ่งได้ของระบบ การ แลกเปลี่ยนด้วยวิธีนี้ทำให้แต่ละระบบที่เชื่อมโยงกันไม่จำเป็นต้องมีปริมาณไฟฟ้าสำรองไว้มาก เกินไป ปริมาณไฟฟ้าสำรองของระบบหนึ่งจะเป็นส่วนช่วยให้เกิดความมั่นคงหรือความเชื่อถือ ได้ของอีกระบบเพิ่มสูงขึ้นได้

5. การแบงค์กึ่งพลังงาน (Energy banking) คือ การแลกเปลี่ยนไฟฟ้าระหว่างการ ไฟฟ้าด้วยกันในรูปแบบการธนาคาร กล่าวคือ ในช่วงเวลาที่ระบบของการไฟฟ้าหนึ่งมีไฟฟ้า เหลือใช้ การไฟฟ้านั้นจะทำหน้าที่เป็นผู้ฝาก (Depositor) พลังงาน ด้วยการส่งออกไฟฟ้าให้แก่ ระบบของการไฟฟ้าอื่นที่ทำหน้าที่เป็นผู้รับฝาก และในช่วงที่ระบบมีไฟฟ้าไม่พอใช้ การไฟฟ้า นั้นก็จะนำไฟฟ้าจากการไฟฟ้าแห่งนั้น การแลกเปลี่ยนวิธีนี้เหมาะสำหรับกรณีที่ระบบของการ ไฟฟ้าแห่งหนึ่งมีระบบพลังน้ำมากกว่าพลังความร้อน ส่วนอีกระบบของการไฟฟ้าที่ต่อเชื่อมกัน มีระบบพลังความร้อนมากกว่าพลังพลังน้ำ ซึ่งในฤดูน้ำหลาก ระบบที่มีระบบพลังน้ำมากกว่า พลังความร้อนจะสามารถผลิตไฟฟ้าได้เต็มที่ มีพลังงานไฟฟ้าเหลือใช้และสามารถส่งออกไฟฟ้า ให้แก่ระบบที่มีระบบพลังความร้อนมากกว่าพลังน้ำได้ ในขณะที่เดียวกันระบบที่มีระบบพลังความ ร้อนมากกว่าพลังน้ำก็จะสามารถสะสมพลังงานของตนไว้ได้จำนวนหนึ่ง และในทางกลับกัน ใน ฤดูน้ำน้อย ระบบที่มีระบบพลังน้ำมากกว่าพลังความร้อนจะไม่สามารถผลิตไฟฟ้าได้อย่างเพียงพอ

พอ และอาจเกิดสภาพไฟฟ้าขาดแคลน จึงจำเป็นต้องนำเข้าไฟฟ้าจากระบบที่มีระบบพลังความร้อนมากกว่าพลังน้ำ

การแลกเปลี่ยนไฟฟ้าตามวิธีการต่างๆดังกล่าวข้างต้น สามารถทำสัญญาระหว่างกันได้ทั้งระยะสั้น ระยะกลาง และระยะยาว ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับความเหมาะสมและความสามารถของแต่ละระบบ ในแต่ละสัญญามักจะมีการกำหนดขนาดกำลังไฟฟ้า ปริมาณพลังงานไฟฟ้า ช่วงระยะเวลา และค่าไฟฟ้าที่ซื้อขายกันเป็นสำคัญ นอกจากนี้ยังมีการกำหนดถึงข้อบังคับและหลักการการปฏิบัติตามสัญญาไว้อีกด้วย

ในทางปฏิบัติ ไม่ว่าจะ เป็นสัญญาประเภทใดหรือระยะเวลาใดก็ตาม จะต้องมีการกำหนดแผนปฏิบัติงานล่วงหน้าสำหรับแต่ละชั่วโมง แต่ละวันหรือแต่ละสัปดาห์ตามข้อบังคับและหลักการต่างๆในสัญญา

ในการกำหนดแบบจำลองสัญญาการซื้อขายไฟฟ้าในที่นี้ จะพิจารณาตามแผนปฏิบัติงานที่กำหนดไว้ล่วงหน้าในระยะสั้นเท่านั้น โดยมีข้อบังคับและหลักการที่เกี่ยวข้องกับตัวแปรต่างๆที่สำคัญดังนี้

4.2.1 ระยะเวลา

ระยะเวลาที่พิจารณาจำแนกออกเป็นสองประเภท คือ ระยะเวลาที่พิจารณา (T) และ ช่วงเวลา (t)

. ระยะเวลาที่พิจารณา หมายถึง ระยะเวลาที่กำหนดเพื่อการซื้อขายไฟฟ้าตามสัญญา ซึ่งอาจเป็นระยะ 1 วัน หรือ 1 สัปดาห์

. ช่วงเวลา หมายถึง ระยะเวลาที่แบ่งออกเป็นช่วงๆจากระยะเวลาที่พิจารณา T โดยแต่ละช่วงอาจเป็น 1, 2, ... ชั่วโมง

. ระยะเวลาที่พิจารณาและช่วงเวลาที่กำหนดในสัญญานี้ จะใช้สำหรับศึกษาการกำหนดการผลิตระยะสั้นในระบบพลังน้ำ-พลังความร้อนที่พิจารณาถึงการส่งออกด้วย

4.2.2 พลังงานไฟฟ้า

ปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ซื้อขายจะกำหนดตามระยะเวลาที่พิจารณาและช่วงเวลา โดยมีขีดจำกัดต่างๆดังนี้

. ขีดจำกัดของพลังงานไฟฟ้าส่งออกในระยะเวลา T

พลังงานไฟฟ้าที่ส่งออกให้แก่การไฟฟ้าหนึ่งในระยะเวลา T (1 วัน หรือ 1 สัปดาห์) มีขีดจำกัดดังนี้

$$E_{min_m} \leq E_m \leq E_{max_m} \quad (4.1)$$

$$E_m = \sum_{t=1}^T e_{mt} \quad (4.2)$$

เมื่อ E_m = จำนวนพลังงานไฟฟ้าที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ในระยะเวลา T มีหน่วยเป็น MWh

$E_{min_{mt}}, E_{max_{mt}}$ = จำนวนพลังงานไฟฟ้าต่ำสุดและสูงสุดที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ในช่วงระยะเวลา T มีหน่วยเป็น MWh

e_{mt} = จำนวนพลังงานไฟฟ้าที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น MWh

. ขีดจำกัดของพลังงานไฟฟ้าส่งออกในช่วงเวลา t

$$e_{min_{mt}} \leq e_{mt} \leq e_{max_{mt}} \quad (4.3)$$

$$e_{mt} = I_t \cdot P_{mt} \quad (4.4)$$

เมื่อ $e_{min_{mt}}, e_{max_{mt}}$ = จำนวนพลังงานไฟฟ้าต่ำสุดและสูงสุดที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น MWh

I_t = ระยะเวลาของช่วงเวลา t

P_{mt} = ค่ากำลังไฟฟ้าที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น MW

4.2.3 กำลังไฟฟ้า

กำลังไฟฟ้าที่ขายที่กำหนดในแต่ละช่วงเวลา t มีขีดจำกัดดังนี้

. ขีดจำกัดของกำลังไฟฟ้าส่งออก ในช่วงเวลา t

$$P_{min_{mt}} \leq P_{mt} \leq P_{max_{mt}} \quad (4.5)$$

เมื่อ $P_{min_{mt}}, P_{max_{mt}}$ = ค่ากำลังไฟฟ้าต่ำสุดและสูงสุดที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น MW

4.2.4 ราคาไฟฟ้าส่งออก

ในที่นี้ จะพิจารณาเพียงค่าพลังงานไฟฟ้าเท่านั้น และกำหนดให้ราคาไฟฟ้าเป็นแบบ TOD rate ซึ่งมีค่าเท่ากับ

$$r_{mt} \quad \text{โดย } t = 1, 2, \dots, T$$

เมื่อ r_{mt} = ค่าพลังงานไฟฟ้าที่ขายให้แก่การไฟฟ้าที่ m ณ ช่วงเวลา t
มีหน่วยเป็น บาท/MWh

4.2.5 รายรับจากการขายพลังงานไฟฟ้า

รายรับจากการขายพลังงานไฟฟ้าให้แก่การไฟฟ้าใดหนึ่งในช่วงระยะเวลา T เป็นฟังก์ชันของราคาไฟฟ้าและปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ขายดังนี้

$$Rev_m = \sum_{t=1}^T r_{mt} \cdot e_{mt} \quad (4.6)$$

เมื่อ Rev_m = รายรับจากการขายพลังงานไฟฟ้าให้แก่การไฟฟ้าที่ m ในช่วงระยะเวลา T มีหน่วยเป็น บาท

และเมื่อแทนด้วยสมการ (4.4) จะได้

$$Rev_m = \sum_{t=1}^T r_{mt} \cdot l_t \cdot P_{mt} \quad (4.7)$$

4.3 แบบจำลองระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำ

ระบบการผลิตไฟฟ้าพลังน้ำแบ่งตามลักษณะการทำงานออกได้ 3 ประเภทดังนี้

1. ประเภทที่มีเขื่อนหรือฝายเดี่ยวๆ ไม่มีอ่างเก็บน้ำหรือมีอ่างเก็บน้ำขนาดเล็ก (Run-of-river hydro plant) เหมาะสำหรับแม่น้ำที่มีภูมิประเทศเป็นที่ราบหรือสำหรับโรงไฟฟ้าขนาดเล็ก

2. ประเภทที่มีอ่างเก็บน้ำ (Reservoir regulation hydro plant) เป็นโรงไฟฟ้าขนาดกลางหรือขนาดใหญ่ มักเป็นอ่างเก็บน้ำแบบเอนกประสงค์

3. โรงไฟฟ้าแบบสูบกลับ (Pumped-storage hydro plant) ซึ่งโรงไฟฟ้าเป็นตัวเชื่อมระหว่างอ่างเก็บน้ำชั้นล่างกับอ่างเก็บน้ำชั้นบน ผลิตไฟฟ้าในช่วงโหลดสูงสุดโดยการปล่อยน้ำจากอ่างบนลงสู่อ่างล่างแล้วสูบกลับในช่วงที่มีพลังงานเหลือใช้ในระบบ

สังเกตได้ว่าในแต่ละประเภทของการผลิตไฟฟ้าพลังน้ำที่กล่าวมานี้ ส่วนใหญ่จะมีการใช้เขื่อนหรืออ่างเก็บน้ำ

ในวิทยานิพนธ์นี้จะศึกษาการใช้ระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำในประเภทที่ 2 เป็นหลัก ซึ่งเป็นการใช้ประโยชน์จากเขื่อนแบบเอนกประสงค์ กล่าวคือ นอกจากจะใช้เขื่อนเพื่อการผลิตพลังงานไฟฟ้าแล้ว ยังจะใช้เก็บกักน้ำในฤดูน้ำมากมาใช้ในฤดูที่มีน้ำน้อยเพื่อผลประโยชน์ในการเกษตร การประมง การอุปโภคบริโภค ตลอดจนการบรรเทาอุทกภัยในลุ่มแม่น้ำ โดยมีสมมติฐานให้โรงไฟฟ้าพลังน้ำเป็นแบบโรงไฟฟ้าเดี่ยว (Isolated plant) ในการศึกษาการกำหนดการผลิตไฟฟ้าระยะสั้นในที่นี้ จึงใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำที่มีลักษณะ เงื่อนไขและขีดจำกัดสำคัญดังนี้

4.3.1 ลักษณะของอ่างเก็บน้ำ

ลักษณะของอ่างเก็บน้ำ แสดงถึง ความสัมพันธ์ระหว่างระดับน้ำเหนือเขื่อนกับปริมาณน้ำที่เหลืออยู่ในอ่างเก็บน้ำ ในทางปฏิบัติ มักทำการจำลองระดับน้ำเหนือเขื่อนเป็นฟังก์ชันแบบโพลีโนเมียล (Polynomial) ของปริมาณน้ำที่เหลืออยู่ในอ่าง [15] นั่นคือ

$$Z_j = a_j \cdot V_j^2 + b_j \cdot V_j + c_j \quad (4.8)$$

เมื่อ a_j, b_j, c_j คือค่าคงที่

V_j = ปริมาณน้ำที่เหลืออยู่อ่างเก็บน้ำที่ j

Z_j = ระดับน้ำเหนือเขื่อนของอ่างเก็บน้ำที่ j

และเมื่อพิจารณาตามช่วงเวลาการศึกษาแล้วจะได้

$$ZB_{jt} = a_j \cdot V_{j,t-1}^2 + b_j \cdot V_{j,t-1} + c_j \quad (4.9)$$

$$ZT_{jt} = a_j \cdot V_{jt}^2 + b_j \cdot V_{jt} + c_j \quad (4.10)$$

เมื่อ V_{jt} = ปริมาณน้ำที่เหลืออยู่อ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลา t

$V_{j,t-1}$ = ปริมาณน้ำที่เหลืออยู่อ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลา $t-1$

ZB_{jt} = ระดับน้ำเหนือเขื่อนของอ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อเริ่มต้นของช่วงเวลา t

ZT_{jt} = ระดับน้ำเหนือเขื่อนของอ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลา t

4.3.2 การเปลี่ยนแปลงของหัวน้ำ

ในช่วงเวลาหนึ่งๆ เนื่องจากปริมาณน้ำที่จ่ายออกจากอ่างเก็บน้ำและปริมาณน้ำที่ไหลเข้าอ่างมีปริมาณไม่เท่ากัน ระดับน้ำเหนือเขื่อนจึงมีการเปลี่ยนแปลง และทำให้ความสูงของหัวน้ำเปลี่ยนแปลงตามไปด้วย ในที่นี้ได้กำหนดให้ความสัมพันธ์ระหว่างหัวน้ำของเขื่อนกับระดับน้ำเหนือเขื่อน ดังนี้ [15]

$$h_{jt} = [(ZB_{jt} + ZT_{jt})/2 - ZD_{jt}] \quad (4.11)$$

เมื่อ h_{jt} = หัวน้ำ (Head) ของเครื่องที่ j ในช่วงเวลา t

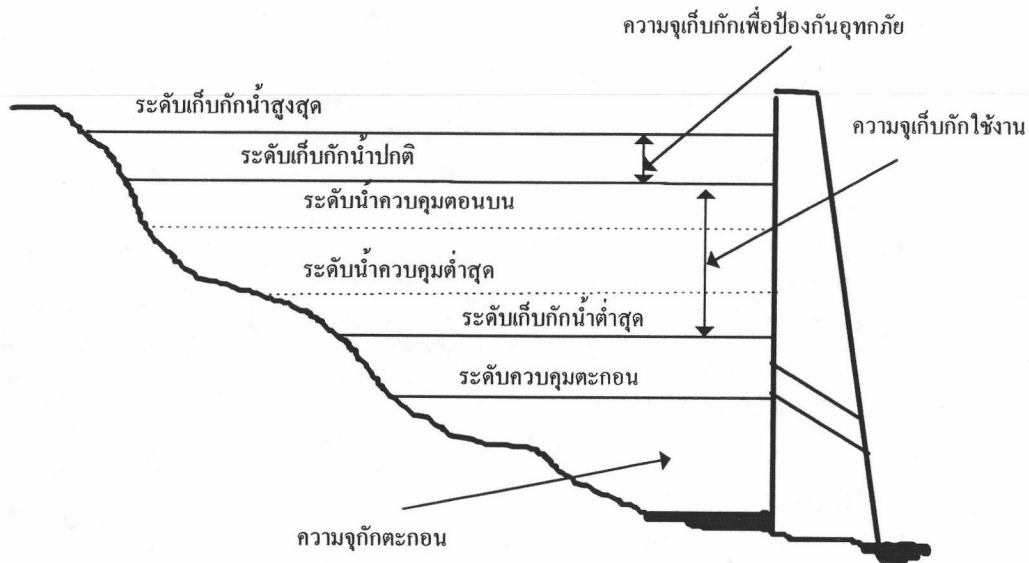
ZD_{jt} = ระดับน้ำใต้เขื่อน (Tail water level) ของโรงไฟฟ้าพลังน้ำที่ j
ณ เวลา t

4.3.3 ระดับน้ำควบคุม

ระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำโดยทั่วไปจะแบ่งระดับการควบคุมต่างๆ ออกตามที่แสดงในรูปที่ 4.2 ดังนี้

- ระดับเก็บกักน้ำปกติ (Normal water level) เป็นระดับที่กำหนดให้ระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำอยู่ที่ระดับดังกล่าวในภาวะปกติเมื่อสิ้นสุดฤดูฝน
- ระดับเก็บกักน้ำต่ำสุด (Low water level) เป็นระดับต่ำสุดที่กำหนดให้ระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำอยู่ที่ระดับดังกล่าวในภาวะแล้งจัด ความจุอ่างเก็บน้ำระหว่างระดับปกติและระดับเก็บกักน้ำต่ำสุดเรียกว่า ความจุเก็บกักใช้งาน (Active storage)
- ระดับเก็บกักน้ำสูงสุด (Maximum water level) เป็นระดับสูงสุดที่กำหนดให้ระดับน้ำในอ่างเก็บกักน้ำอยู่ที่ระดับนี้ได้ในกรณีน้ำหลาก ความจุอ่างเก็บน้ำระหว่างระดับเก็บกักน้ำปกติและระดับเก็บกักน้ำสูงสุด เรียกว่า ความจุเพื่อป้องกันอุทกภัย (Flood storage capacity)
- ระดับควบคุมตะกอน เป็นระดับที่กำหนดให้ตะกอนสะสมในช่วงระยะเวลาการใช้งานของเขื่อน ความจุของอ่างเก็บน้ำได้ระดับควบคุมตะกอน เรียกว่า ความจุกักตะกอน (Dead storage)
- ระดับน้ำควบคุมตอนบน (Upper rule curve) คือ ระดับน้ำที่ตอนบนที่กำหนดไว้เป็นมาตรฐานของอ่างเก็บน้ำในแต่ละช่วงเวลา เพื่อควบคุมการปล่อยน้ำให้ได้ประโยชน์สูงสุดในด้านการศึกษาอาจจะกำหนดระดับน้ำควบคุมตอนบนไว้ที่ระดับเก็บกักน้ำปกติ ในขั้นปฏิบัติการจริงแล้ว ต้องศึกษาระดับน้ำควบคุมสูงสุดในแต่ละช่วงเวลาที่จะให้ประโยชน์สูงสุด แต่จะต้องให้ต่ำกว่าหรือเท่ากับระดับเก็บกักน้ำปกติ

-ระดับน้ำควบคุมต่ำสุด (Lower rule curve) คือ ระดับน้ำที่ควบคุมต่ำสุดในอ่างเก็บน้ำของแต่ละช่วงเวลาที่กำหนดไว้เป็นมาตรฐาน จะต้องไม่ให้ระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำต่ำกว่าระดับนี้ เพราะจะมีผลกระทบต่อการใช้กักน้ำในระยะยาว ระดับน้ำควบคุมต่ำสุดต้องสูงกว่าหรือเท่ากับระดับเก็บกักน้ำต่ำสุด



รูปที่ 4.2 แสดงระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำ

ในการกำหนดการผลิตระยะสั้นในที่นี้ จะพิจารณาเพียงระดับน้ำควบคุมตอนบนและระดับน้ำควบคุมต่ำสุดเท่านั้น เพราะเป็นระดับน้ำที่อยู่ในขอบเขตความจุเก็บกักใช้งาน และโดยอาศัยความสัมพันธ์ระหว่างระดับน้ำกับปริมาณน้ำในอ่างเก็บน้ำ จึงสามารถกำหนดระดับควบคุมปริมาณน้ำด้วยขีดจำกัดดังนี้

$$V_{\min_{jt}} \leq V_{jt} \leq V_{\max_{jt}} \quad (4.12)$$

- เมื่อ V_{jt} = ปริมาณน้ำคงเหลือในอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลา ที่ t
 $V_{\min_{jt}}$ = ปริมาณน้ำควบคุมต่ำสุดที่เหลือน้อยอ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลาที่ t (แปลงมาจากระดับน้ำควบคุมต่ำสุด)
 $V_{\max_{jt}}$ = ปริมาณน้ำควบคุมสูงสุดที่เหลือน้อยอ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลาที่ t (แปลงมาจากระดับน้ำควบคุมตอนบน)

4.3.4 เงื่อนไขสมดุลของปริมาณน้ำ

ปริมาณน้ำคงเหลือในอ่างเก็บน้ำ เนื่องจากปริมาณน้ำที่ไหลเข้าสู่อ่าง ปริมาณน้ำที่ปล่อยจากอ่าง และการสูญเสียน้ำในอ่างเก็บน้ำจากการระเหยในช่วงเวลาใดๆนั้น แสดงได้ด้วยสมการสมดุลของอ่างเก็บน้ำดังนี้

$$V_{jt} = V_{j,t-1} + I_t(Y_{jt} - U_{jt} - S_{jt}) \quad (4.13)$$

- เมื่อ $V_{j,t-1}$ = ปริมาณน้ำคงเหลืออยู่อ่างเก็บน้ำที่ j เมื่อสิ้นสุดช่วงเวลาที่ $t-1$
 Y_{jt} = ปริมาณน้ำที่ไหลเข้าสู่อ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลา t
 S_{jt} = ปริมาณน้ำที่รั่วไหลจากอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลา t
 U_{jt} = ปริมาณน้ำที่ปล่อยจากอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลา t
 I_t = ระยะเวลาของช่วงเวลา t

4.3.5 กำลังผลิตไฟฟ้า

กำลังไฟฟ้าที่ผลิตโดยเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังน้ำเป็นฟังก์ชันของปริมาณน้ำที่ปล่อยจากอ่างเก็บน้ำและความสูงของหัวน้ำของโรงไฟฟ้าซึ่งสามารถแสดงด้วยสมการดังนี้ [2, 15]

$$P_{jt} = g \cdot \alpha_j \cdot h_{jt} \cdot U_{jt} \quad (4.14)$$

- เมื่อ P_{jt} = กำลังไฟฟ้าที่ผลิตโดยเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังน้ำที่ j ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น kW
 h_{jt} = หัวน้ำ (Head) ของเครื่องที่ j ในช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น เมตร (m)
 U_{jt} = ปริมาณน้ำที่ปล่อยจากอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น ลบ.ม/วินาที (m^3/sec)
 α_j = ประสิทธิภาพของโรงไฟฟ้าพลังน้ำที่ j
 (เท่ากับผลคูณของประสิทธิภาพกังหันน้ำกับประสิทธิภาพเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังน้ำเครื่องที่ j)
 g = ค่าแรงโน้มถ่วงของโลก มีค่าเท่ากับ 9.81

และเมื่อแทนด้วยสมการ(4.11) จะได้

$$P_{jt} = g \cdot \alpha_j \cdot [(ZB_{jt} + ZT_{jt})/2 - ZD_{jt}] \cdot U_{jt} \quad (4.15)$$

4.3.6 ขีดจำกัดสูงสุดและต่ำสุดของกำลังผลิต

ในทางปฏิบัติ เครื่องกำเนิดไฟฟ้ามีขีดจำกัดสูงสุดในการผลิตไฟฟ้าตามเงื่อนไขต่างๆ เช่น สภาพของเครื่องตามอายุการใช้งาน ความสามารถของระบบสายส่ง และความสามารถในการปล่อยน้ำจากอ่าง เป็นต้น ดังนั้นจึงกำหนดขีดจำกัดของกำลังผลิตไฟฟ้าดังนี้

$$P_{\min_{jt}} \leq P_{jt} \leq P_{\max_{jt}} \quad (4.16)$$

เมื่อ $P_{\min_{jt}}$ = กำลังผลิตไฟฟ้าต่ำสุดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ j ในช่วงเวลาที่ t

$P_{\max_{jt}}$ = กำลังผลิตไฟฟ้าสูงสุดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ j ในช่วงเวลาที่ t

4.3.7 ขีดจำกัดในการปล่อยน้ำ

ปริมาณน้ำที่ปล่อยจากอ่างเก็บน้ำควรอยู่ในขอบเขตดังนี้

$$U_{\min_{jt}} \leq U_{jt} \leq U_{\max_{jt}} \quad (4.17)$$

เมื่อ $U_{\min_{jt}}$ = ปริมาณน้ำปล่อยต่ำสุดจากอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลาที่ t

$U_{\max_{jt}}$ = ปริมาณน้ำปล่อยสูงสุดจากอ่างเก็บน้ำที่ j ในช่วงเวลาที่ t

ปริมาณน้ำปล่อยต่ำสุด คือ ปริมาณน้ำต่ำสุดที่ต้องปล่อยในช่วงเวลา t ใดๆ เป็นปริมาณน้ำที่จำเป็นต้องใช้เพื่อการอุปโภคบริโภค การชลประทานทำนน้ำ และเพื่อบรรเทาอุทกภัย

ปริมาณน้ำปล่อยสูงสุด คือ ปริมาณน้ำสูงสุดที่สามารถปล่อยจากอ่างในช่วงเวลา t ใดๆ ไม่ว่าจะเป็น การปล่อยเพื่อวัตถุประสงค์ใดก็ตาม ต้องไม่ให้ระดับน้ำในอ่างเก็บน้ำต่ำกว่าระดับเก็บกักน้ำต่ำสุด และถ้าเป็นการปล่อยเพื่อผลิตไฟฟ้าโดยเฉพาะแล้ว ต้องไม่ให้กำลังผลิตไฟฟ้ามากกว่าความสามารถสูงสุดของเครื่องได้

4.3.8 กำลังไฟฟ้าสำรอง (Power reserve)

$$P_{\max_{jt}} - P_{jt} \geq r_{jt} \quad (4.18)$$

เมื่อ r_{jt} = ปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีที่เป็นภาระของโรงไฟฟ้าพลังน้ำที่ j ในช่วงเวลา t

4.4 แบบจำลองระบบผลิตไฟฟ้าพลังความร้อน

ระบบผลิตไฟฟ้าพลังความร้อนแบ่งตามลักษณะการทำงานออกได้ 2 ประเภทดังนี้

1. โรงไฟฟ้าพลังความร้อนกังหันไอน้ำ (Steam power plant) ซึ่งได้แก่โรงไฟฟ้าที่ใช้ถ่านหินเป็นเชื้อเพลิง (Coal-fired power plant) โรงไฟฟ้าที่ใช้น้ำมันเตาเป็นเชื้อเพลิง (Oil-fired power plant) และโรงไฟฟ้าที่ใช้ก๊าซธรรมชาติเป็นเชื้อเพลิง (Natural gas-fired plant) โรงไฟฟ้าประเภทนี้มีโครงสร้างค่อนข้างซับซ้อน การติดตั้งใช้เวลาและเมื่อได้เดินเครื่องแล้วควรให้เดินอยู่ตลอดเวลา จึงเหมาะสำหรับใช้เดินในช่วงโหลดต่ำเป็นหลัก นอกจากนั้นอาจใช้ในการเดินเครื่องในช่วงโหลดปานกลางด้วย

2. โรงไฟฟ้าพลังความร้อนโดยใช้การเผาไหม้ภายใน (Internal combustion engine power plant) ซึ่งได้แก่โรงไฟฟ้ากังหันก๊าซ (Gas-turbine power plant) และโรงไฟฟ้าดีเซล (Diesel power plant) โดยทั่วไปโรงไฟฟ้าประเภทนี้มีกังหันและองค์ประกอบของระบบไม่ยุ่งยากและมีขนาดเล็ก การทำงานสามารถติดตั้งได้เร็วและการเดินเครื่องก็เรียบง่าย จึงเหมาะสำหรับใช้เดินในช่วงโหลดสูงสุดและปานกลาง

สังเกตได้ว่าโรงไฟฟ้าพลังความร้อนแต่ละประเภท นอกจากจะมีลักษณะการทำงานที่ต่างกันแล้วยังต้องใช้เชื้อเพลิงที่มีราคาและคุณสมบัติต่างกัน ค่าใช้จ่ายในการผลิตไฟฟ้าพลังความร้อนจะขึ้นอยู่กับค่าเชื้อเพลิงเป็นส่วนใหญ่ ในการศึกษาการกำหนดการผลิตระยะสั้น จะใช้แบบจำลองระบบผลิตไฟฟ้าที่เน้นค่าใช้จ่ายและข้อจำกัดในการเดินเครื่องดังนี้

4.4.1 ข้อจำกัดในการเดินเครื่อง

ข้อจำกัดในการเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนมีอยู่หลายประการด้วยกัน ซึ่งพอสรุปได้โดยสังเขปดังนี้

1) ข้อจำกัดเกี่ยวกับเวลาดำสุดที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าต้องทำงานอย่างต่อเนื่อง (Minimum up time) หมายถึง เมื่อเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้าแล้ว ต้องปล่อยให้เครื่องทำงานอย่างน้อยตามระยะเวลาที่กำหนด จะหยุดเดินเครื่องก่อนไม่ได้

2) ข้อจำกัดเกี่ยวกับเวลาดำสุดที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าต้องหยุดทำงานอย่างต่อเนื่อง (Minimum down time) หมายถึง เมื่อนำเครื่องกำเนิดไฟฟ้าออกจากระบบแล้ว ต้องปล่อยให้เครื่องหยุดทำงานอย่างน้อยระยะเวลาตามที่กำหนดก่อนที่จะเชื่อมต่อเครื่องเข้าสู่ระบบอีกครั้ง

3) ข้อจำกัดของกำลังผลิต (Capacity limits) หมายถึง เครื่องกำเนิดไฟฟ้าต้องผลิตกำลังไฟฟ้าให้อยู่ในขอบเขตที่กำหนด

4) ข้อจำกัดเกี่ยวกับพนักงานผู้ควบคุมเครื่อง (Crew constraint) หมายถึงผู้ควบคุมเครื่องอาจไม่สามารถเริ่มหรือหยุดเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้ามากกว่าจำนวนตามที่กำหนดได้ในเวลาเดียวกัน

5) ข้อจำกัดของโรงไฟฟ้าที่ต้องเดินเครื่อง (Must run constraint) หมายถึง เครื่องกำเนิดไฟฟ้าบางเครื่องอาจมีความจำเป็นต้องเดินเครื่องตลอดเวลา เช่น ได้รับการกำหนดให้เดินเครื่องเพื่อรักษาระดับแรงดันบนสายส่ง หรือด้วยจุดประสงค์เพื่อให้หม้อน้ำจ่ายไอน้ำไปใช้ในบริเวณอื่นๆของโรงจักร เป็นต้น

6) ข้อจำกัดทางด้านเชื้อเพลิง (Fuel constraint) หมายถึง เครื่องกำเนิดไฟฟ้าบางเครื่องอาจมีเชื้อเพลิงในปริมาณที่จำกัดหรืออาจจำเป็นต้องใช้เชื้อเพลิงภายในปริมาณและระยะเวลาที่กำหนด เป็นต้น

7) ข้อจำกัดในการเปลี่ยนแปลงอัตรากำลังผลิต (Ramp rate constraint) หมายถึง จากช่วงเวลาหนึ่งต่อไปยังอีกช่วงเวลาหนึ่ง เครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนบางเครื่องอาจมีขีดจำกัดในการเปลี่ยนขนาดกำลังผลิต ไม่ว่าจะเป็นการเพิ่มหรือการลดกำลังผลิตก็ตาม ขนาดกำลังผลิตที่สามารถผลิตได้ในช่วงเวลาถัดไปจะขึ้นอยู่กับขนาดกำลังผลิตในช่วงเวลาปัจจุบัน และขึ้นกับระยะเวลาที่เครื่องได้ต่อเชื่อมเข้าสู่ระบบมาก่อนหน้านี้

ในการกำหนดการผลิตระยะสั้น โดยเฉพาะการทำยูนิตคอมมิตเมนต์ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนในที่นี้ จะพิจารณาเพียงข้อจำกัดกำลังผลิตและข้อจำกัดเกี่ยวกับเวลาที่ต่ำสุดที่เครื่องต้องทำงานและหยุดทำงานอย่างต่อเนื่องเท่านั้น และเพื่อให้สะดวกในการพิจารณา จะกำหนดให้ข้อจำกัดดังกล่าวสัมพันธ์กับค่าชี้สถานะการจ่ายโหลดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้างดังนี้

4.4.1.1 ค่าชี้ของสถานะการจ่ายโหลดของเครื่อง (unit commitment Indicator)

ค่าชี้สถานะการจ่ายโหลดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า เป็นค่าที่ชี้บอกว่าเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องนั้นอยู่ในสถานะที่ต่อเชื่อมเข้ากับระบบหรือปลดออกจากระบบ ณ ช่วงเวลาใดหนึ่ง ค่าชี้สถานะการจ่ายโหลดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ากำหนดดังนี้

กำหนดให้ U_{it} คือ ค่าชี้สถานะการจ่ายโหลดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t

$U_{it} = 1$ เมื่อ เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t ได้ต่อเชื่อมเข้าสู่ระบบ

$U_{it} = 0$ เมื่อ เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t ได้ปลดออกจากระบบ

4.4.1.2 เวลาต่ำสุดที่เครื่องต้องทำงานหรือหยุดทำงาน

เวลาต่ำสุดที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าต้องทำงานหรือหยุดทำงานอย่างต่อเนื่องมีความสัมพันธ์กับสถานะการจ่ายโหลดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้างดังนี้

$$\begin{aligned} U_{it} = 1 & \quad \text{เมื่อ} & \quad 0 \leq T_{it} \leq \tau_{up_i} \\ U_{it} = 0 & \quad \text{เมื่อ} & \quad -\tau_{down_i} \leq T_{it} \leq 0 \end{aligned} \quad (4.19)$$

เมื่อ τ_{up_i} = เวลาต่ำสุดที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ต้องทำงานอย่างต่อเนื่อง มีหน่วยเป็น ชั่วโมง h

τ_{down_i} = เวลาต่ำสุดที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ต้องหยุดทำงานอย่างต่อเนื่อง มีหน่วยเป็น ชั่วโมง h

T_{it} = จำนวนชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ได้หยุดหรือทำงานมาอย่างต่อเนื่องถึงช่วงเวลา t

T_{it} กำหนดให้มีค่าบวกเมื่อเครื่องได้ทำงาน และกำหนดให้มีค่าลบเมื่อเครื่องได้หยุดทำงาน

4.4.1.3 เงื่อนไขการสะสมจำนวนชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าได้หยุดหรือทำงาน

จำนวนชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าได้หยุดหรือทำงานมาอย่างต่อเนื่องจนกระทั่งถึงช่วงเวลาปัจจุบันมีความสัมพันธ์กับช่วงเวลาที่ผ่านมาดังนี้

$$\begin{aligned} T_{it} &= T_{i(t-1)} + I_t & \text{เมื่อ } T_{i(t-1)} > 0 \text{ และ } U_{it} = 1 \\ T_{it} &= I_t & \text{เมื่อ } T_{i(t-1)} < 0 \text{ และ } U_{it} = 1 \\ T_{it} &= -I_t & \text{เมื่อ } T_{i(t-1)} > 0 \text{ และ } U_{it} = 0 \\ T_{it} &= T_{i(t-1)} - I_t & \text{เมื่อ } T_{i(t-1)} < 0 \text{ และ } U_{it} = 0 \end{aligned} \quad (4.20)$$

เมื่อ $T_{i(t-1)}$ = จำนวนชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ได้หยุดหรือทำงานมาอย่างต่อเนื่อง ณ ช่วงเวลา $t-1$

I_t = ระยะเวลาของช่วงเวลา t



4.4.1.4 ข้อจำกัดกำลังผลิต

เพื่อศึกษาการจัดสรรยูนิตคอมมิตเมนต์ กำหนดให้กำลังผลิตของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนมีความสัมพันธ์กับค่าชี้สถานะการจ่ายโหลดของเครื่องดังนี้

$$\begin{aligned} P_{\min_{it}} \leq P_{it} \leq P_{\max_{it}} & \text{ เมื่อ } U_{it} = 1 \\ P_{it} = 0 & \text{ เมื่อ } U_{it} = 0 \end{aligned} \quad (4.21)$$

เมื่อ $P_{\min_{it}}$ = ค่ากำลังผลิตต่ำสุดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t

$P_{\max_{it}}$ = ค่ากำลังผลิตสูงสุดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t

P_{it} = ค่ากำลังผลิตของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t

4.4.2 ค่าใช้จ่ายในการผลิตของระบบผลิตไฟฟ้าพลังความร้อน

ค่าใช้จ่ายในการผลิตไฟฟ้าประกอบด้วยค่าใช้จ่ายตายตัว (Fixed cost) และค่าใช้จ่ายในการดำเนินการ (Operating cost) ในการกำหนดแผนการผลิตระยะสั้นสำหรับการปฏิบัติการจริงในแต่ละวัน จะพิจารณาเพียงค่าใช้จ่ายดำเนินการเท่านั้น เพราะเป็นค่าใช้จ่ายที่เปลี่ยนแปลงไปตามจำนวนพลังงานผลิตหรือจำนวนเชื้อเพลิงที่ใช้

ค่าใช้จ่ายดำเนินการแบ่งออกเป็นสองส่วนสำคัญ คือ ค่าเชื้อเพลิง (Fuel cost) และค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่อง (Start-up cost) ซึ่งมีรายละเอียดดังต่อไปนี้

4.4.2.1 ค่าเชื้อเพลิง (Fuel cost)

ค่าเชื้อเพลิงเป็นค่าใช้จ่ายส่วนที่ใหญ่และสำคัญของการผลิตทั้งหมด เรียกว่าเป็นต้นทุนการผลิตของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนนั้นๆ เกิดขึ้นเนื่องจากการใช้เชื้อเพลิงเพื่อผลิตกำลังไฟฟ้าจริงขนาด P เมกะวัตต์ ค่าเชื้อเพลิงนี้ขึ้นอยู่กับค่าอัตราการใช้เชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อน (Heat rate) และราคาของเชื้อเพลิงแต่ละชนิดที่ใช้ ซึ่งสามารถแสดงด้วยสมการดังนี้

$$FC_{it}(P_{it}) = f_i \cdot H_{it}(P_{it}) \quad (4.22)$$

- เมื่อ $FC_{it}(P_{it})$ = ค่าเชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนที่ i ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น [บาท/h]
 $H_{it}(P_{it})$ = อัตราการใช้เชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลา t มีหน่วยเป็น [MBtu/h]
 f_i = ราคาเชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องที่ i มีหน่วยเป็น [บาท/MBtu]

อัตราการใช้เชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนแต่ละชนิดจะมีลักษณะต่างกัน แต่โดยทั่วไปในการสร้างแบบจำลองทางคณิตศาสตร์เพื่อการศึกษา มักกำหนดให้อัตราการใช้เชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเป็นฟังก์ชันโพลีโนเมียลของกำลังไฟฟ้าที่ผลิต

ในที่นี้จะกำหนดให้อัตราการใช้เชื้อเพลิงของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเป็นฟังก์ชันโพลีโนเมียลอันดับสองดังนี้

$$H_{it}(P_{it}) = a_i + b_i \cdot P_{it} + c_i \cdot P_{it}^2 \quad (4.23)$$

เมื่อ a_i, b_i, c_i คือ ค่าคงที่

ในการพิจารณาปัญหาชนิดคอมมิตเมนต์ ในกรณีเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนได้ปลดออกจากระบบ(Off-line) ค่าเชื้อเพลิงจะกำหนดให้เท่ากับศูนย์ และเมื่อพิจารณาความสัมพันธ์ค่าเชื้อเพลิงร่วมกับค่าซื้อของสถานะการจ่ายโหลด จะได้สมการของค่าเชื้อเพลิงดังนี้

จากสมการ (4.22)-(4.23) และค่าซื้อของสถานะการจ่ายโหลดได้

$$FC_{it}(P_{it}) = f_i \cdot (a_i + b_i \cdot P_{it} + c_i \cdot P_{it}^2) \quad \text{เมื่อ } U_{it} = 1 \quad (4.24)$$

$$FC_{it}(P_{it}) = 0 \quad \text{เมื่อ } U_{it} = 0$$

4.4.2.2 ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่อง (Start-up cost)

ในการเริ่มเดินเครื่อง โรงไฟฟ้าพลังความร้อนบางประเภท โดยเฉพาะโรงไฟฟ้าพลังความร้อนกังหันไอน้ำ ต้องการระยะเวลาช่วงหนึ่งเพื่ออุ่นเครื่องให้อุณหภูมิและความดันอยู่ในระดับที่ใช้งานได้ การเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิและความดันนี้เป็นไปอย่างช้าๆ ดังนั้นจึงมีความจำเป็นต้องใส่พลังงานจำนวนหนึ่งเข้าไปจนกว่าเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจะอยู่ในสภาพใกล้เคียงกับสภาวะการทำงานปกติและมีความพร้อมในการต่อเชื่อมเข้ากับระบบ พลังงานดังกล่าวไม่มีส่วนเกี่ยวข้องกับกำลังผลิตของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าแต่อย่างใด เป็นเพียงความจำเป็นของ

เครื่องจักรเท่านั้น แต่พลังงานดังกล่าวก็มีผลโดยตรงกับค่าใช้จ่ายหรือต้นทุนการผลิตรวมของระบบเช่นกัน ค่าใช้จ่ายในส่วนนี้เรียกว่า ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่อง

ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนมีช่วงเปลี่ยนแปลงค่อนข้างกว้าง ขึ้นอยู่กับอุณหภูมิของเครื่องจักร กล่าวคือ ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องขณะอุณหภูมิเครื่องต่ำ (Cold-start cost) หรือเรียกอีกกว่าค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่ง (Cooling) จะมีค่าสูง และค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องขณะอุณหภูมิเครื่องสูงหรืออยู่ในระดับใกล้เคียงกับการทำงานปกติ (Hot-start cost) หรือเรียกอีกกว่าค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องแบบแบงก์ (Bank) จะมีค่าต่ำ ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องทั้งสองแบบกำหนดด้วยสมการทางคณิตศาสตร์ดังนี้

ก) ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่ง

การเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่งเกิดขึ้นในกรณีที่ยอมให้อุณหภูมิของหม้อน้ำลดลงแล้วค่อยไปเพิ่มอุณหภูมิอีกครั้งให้ถึงอุณหภูมิใช้งานให้ทันกับเวลาที่กำหนดของการเดินเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ลักษณะการเพิ่มของอุณหภูมิจะเป็นฟังก์ชันเอ็กซ์โพเนนเชียลกับเวลา ดังนั้นค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่งจึงมีลักษณะเป็นฟังก์ชันเอ็กซ์โพเนนเชียลกับเวลาเช่นกันดังนี้

$$Stc_{it} = Cc_i [1 - \exp(-T_{it}/\infty_i)] \cdot f_i + C_f \quad (4.25)$$

เมื่อ Stc_{it} = ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่งของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า
เครื่อง ที่ i ณ ช่วงเวลาที่ t มีหน่วยเป็น บาท

Cc_i = ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องขณะหม้อน้ำมีอุณหภูมิต่ำของ
เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i มีหน่วยเป็น MBtu

C_f = ค่าใช้จ่ายคงที่ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i มีหน่วยเป็น บาท

∞_i = ค่าคงตัวเวลาเชิงอุณหภูมิของหม้อน้ำเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i

T_{it} = จำนวนชั่วโมงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ได้หยุดทำงานอย่างต่อเนื่อง
เนื่องถึงช่วงเวลา t

f_i = ราคาเชื้อเพลิงที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ได้ใช้ มีหน่วยเป็น
บาท/MBtu

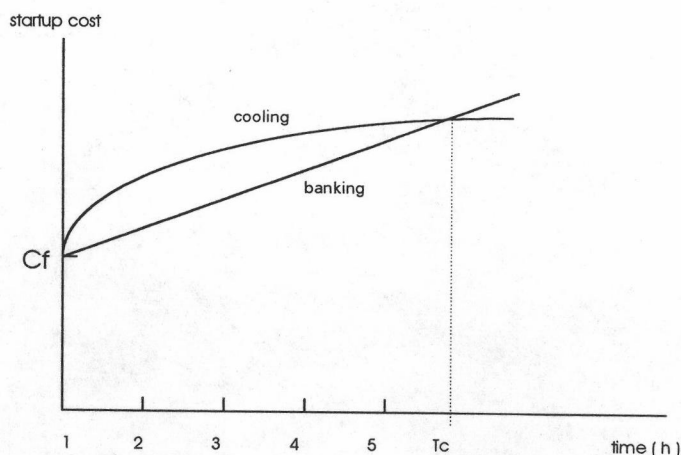
ข) ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบเบงค์กิ้ง
 ในการเริ่มต้นเครื่องแบบเบงค์กิ้ง มีการควบคุมอุณหภูมิของ
 หม้อน้ำให้อยู่ในระดับใกล้เคียงกับสภาพการทำงานตามปกติในระหว่างหยุดเดินเครื่องกำเนิดไฟ
 ฟ้า แต่ไม่ได้ต่อเข้ากับกังหันไอน้ำ เพราะฉะนั้นการที่จะเพิ่มอุณหภูมิให้ถึงระดับใช้งานอีกครั้งจึง
 ใช้เวลาน้อยกว่าแบบคูลลิ่ง ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบเบงค์กิ้งกำหนดเป็นลักษณะเชิงเส้น
 กับเวลาดังนี้

$$Stb_{it} = Cb_i \cdot T_{it} \cdot f_i + Cf_i \quad (4.26)$$

เมื่อ Stb_{it} = ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบเบงค์กิ้งของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่อง
 ที่ i ณ ช่วงเวลาที่ t มีหน่วยเป็น บาท

Cb_i = ค่าใช้จ่ายในการรักษาระดับอุณหภูมิใช้งานของหม้อน้ำต่อชั่วโมงของ
 เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i มีหน่วยเป็น Mbtu/h

ค่าใช้จ่ายทั้งสองแบบดังกล่าวสามารถเปรียบเทียบกันได้ดังรูปที่ 4.3



รูปที่ 4.3 ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนที่
 ขึ้นกับเวลา

จากรูปที่ 4.3 สังเกตได้ว่า ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบคูลลิ่งจะมีค่า
 น้อยกว่าค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบเบงค์กิ้งเมื่อเครื่องได้หยุดทำงานนานกว่าเวลา T_c และ
 ค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบคูลลิ่งจะมีค่ามากกว่าค่าใช้จ่ายในการเริ่มต้นเครื่องแบบ
 เบงค์กิ้งเมื่อเครื่องได้หยุดทำงานน้อยกว่าเวลา T_c

ในทางปฏิบัติ มักกำหนดเวลาเริ่มเดินเครื่อง T_c ให้เป็นเวลาเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่ง (Cold start time) ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนแต่ละเครื่อง ซึ่งมีความหมายว่า ถ้าเมื่อไรเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังความร้อนเครื่องใดได้หยุดทำงานมานานกว่าหรือเท่ากับเวลา T_c แล้ว การเริ่มเดินเครื่องที่ประหยัดของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องนั้นต้องเป็นแบบคูลลิ่งทันที

ในการศึกษาการกำหนดการผลิตในที่นี้ ได้กำหนดใช้วิธีการเริ่มเดินเครื่องทั้งสองแบบโดยใช้หลักการดังนี้

$$S_{it}(T_{it}) = S_{tc_{it}} \quad \text{เมื่อ} \quad T_{it} \geq T_{c_i} \quad \text{และ} \quad U_{it} = 1 \quad (4.27)$$

$$S_{it}(T_{it}) = S_{tb_{it}} \quad \text{เมื่อ} \quad T_{it} \leq T_{c_i} \quad \text{และ} \quad U_{it} = 1$$

$$S_{it}(T_{it}) = 0 \quad \text{เมื่อ} \quad U_{it} = 0$$

เมื่อ $S_{it}(T_{it})$ = ค่าใช้จ่ายในการเริ่มเดินเครื่องของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i ณ ช่วงเวลาที่ t มีหน่วยเป็น บาท

T_{c_i} = เวลาเริ่มเดินเครื่องแบบคูลลิ่งของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องที่ i

4.5 แบบจำลองการผลิตไฟฟ้า

วิทยานิพนธ์นี้มีจุดประสงค์อยู่ที่ศึกษาวิธีการวางแผนกำหนดการผลิตระยะสั้น โดยจะทำการพิจารณาความสมดุลระหว่างปริมาณการผลิตและความต้องการพลังไฟฟ้า และความต้องการกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันที ซึ่งสามารถแสดงด้วยสมการดังนี้

ความสมดุลปริมาณการผลิต

$$G_t = D_t \quad (4.28)$$

เมื่อ G_t = ปริมาณการผลิตทั้งหมดของระบบ ซึ่งประกอบด้วยปริมาณกำลังผลิตของระบบพลังน้ำและพลังความร้อน ณ ช่วงเวลา t

D_t = ปริมาณความต้องการไฟฟ้า ซึ่งประกอบด้วยปริมาณกำลังไฟฟ้าส่งออกและโหลดภายในระบบไฟฟ้าของผู้ส่งออก ณ ช่วงเวลา t

$$G_t = \sum_{j=1}^{NH} P_{jt} + \sum_{i=1}^{NT} P_{it} \quad (4.29)$$

$$D_t = L_t + \sum_{m=1}^{NI} P_{mt} \quad (4.30)$$

เมื่อ L_t = โหลดภายในระบบไฟฟ้าของผู้ส่งออก ณ ช่วงเวลา t

NI = จำนวนการไฟฟ้าที่ทำสัญญาซื้อไฟฟ้า

NH, NT = จำนวนเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังน้ำและพลังความร้อนตามลำดับ

จากสมการ (4.29)-(4.30) ได้ สมการความสมดุลปริมาณการผลิตดังนี้

$$L_t + \sum_{m=1}^{NI} P_{mt} = \sum_{j=1}^{NH} P_{jt} + \sum_{i=1}^{NT} P_{it} \quad (4.31)$$

กำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันที

ในการศึกษาการกำหนดการผลิตระยะสั้น จะสมมติให้ปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีนี้มีไว้เพื่อตอบสนองกรณีที่โหลดภายในระบบไฟฟ้าของผู้ผลิตเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลันเท่านั้น ส่วนในกรณีที่มีเครื่องกำเนิดไฟฟ้าบางเครื่องเกิดขัดข้องและหลุดออกจากระบบ (Forced outage) นั้น จะมีระบบผลิตไฟฟ้าสำรองเพื่อรองรับเหตุการณ์ฉุกเฉินไว้ต่างหากซึ่งปัญหาดังกล่าวนี้จะไม่พิจารณาในวิทยานิพนธ์นี้ และจะกำหนดปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีนี้ด้วยวิธีดีเทอร์มิเนติกดังที่ได้กล่าวแล้วในบทที่ 3 อื่นๆ ด้วยคุณลักษณะของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าพลังน้ำที่สามารถเริ่มเดินเครื่องได้อย่างรวดเร็วจึงกำหนดให้กำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีนี้เป็นภาระของระบบผลิตไฟฟ้าพลังน้ำแต่เพียงฝ่ายเดียวโดยแบ่งส่วนให้แต่ละโรงไฟฟ้าพลังน้ำรับผิดชอบผลิตไฟฟ้าดังนี้

$$P_{max_{jt}} - P_{jt} \geq r_{jt} \quad (4.32)$$

$$\sum_{j=1}^{NH} r_{jt} = Res_t \quad (4.33)$$

เมื่อ Res_t = ปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีทั้งหมดของระบบ
ในช่วงเวลา t

r_{jt} = ปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อมทันทีที่เป็นภาระของ
โรงไฟฟ้าพลังน้ำที่ j ในช่วงเวลา t

(กำหนดเป็นร้อยละของปริมาณกำลังผลิตไฟฟ้าสำรองแบบพร้อม
ทันทีทั้งหมด)