

## บทที่ 4 กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 และข้อที่ 3

กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 1 เป็นกฎที่แสดงความสัมพันธ์ระหว่างงานกับ ความร้อน (Q) ของระบบ กล่าวคือ เน้นให้ทราบว่าปริมาณงานกับเท่าใดที่จะทำให้เกิดความร้อนจำนวนนั้น และในทางตรงข้ามความร้อนจำนวนเท่าใดจึงจะทำให้เกิดงาน กลจำนวนนั้น อีกประการหนึ่งแสดงให้ทราบถึงกฎการทรงพลังงาน ตรงที่ว่าพลังงาน ไม่มีการสร้างขึ้นหรือสูญหายไป มีแต่การเปลี่ยนจากพลังงานรูปหนึ่งไปเป็นพลังงานอีกรูปหนึ่ง ตามกฎข้อที่หนึ่งมีเมื่อกำหนดของทฤษฎีการเปลี่ยนรูปของความร้อนและงาน วัฏจักรได้ ก็ตาม มีการถ่ายเทความร้อนออกจากระบบมีค่าเท่ากับงานที่ใส่ให้แก่ระบบ วัฏจักรนั้น ก็เป็นไปตามกฎข้อที่หนึ่ง วัฏจักรที่เป็นไปตามกฎข้อที่หนึ่งอาจเกิดขึ้นจริงหรือไม่ก็ได้ ตัวอย่าง เช่น เมื่อขับรถขึ้นเขาแห่งหนึ่งต้องใช้น้ำมันไปจำนวนหนึ่ง ถ้าใช้กฎข้อที่หนึ่งมาพิจารณา เมื่อปล่อยให้รถไหลลงจากเขา น้ำมันที่ใช้ไปก็ควรจะได้กลับคืนมา ตามทางปฏิบัติแล้ว เหตุการณ์ดังกล่าวเป็นไปไม่ได้ ตัวอย่างที่ยกมาแสดงเป็นตัวอย่างง่าย ๆ ตัดสินได้ทันทีว่า เป็นไปได้หรือไม่

### 4.1 กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 (the second law of thermodynamics)

ลองพิจารณาเหตุการณ์ที่ได้จากการสังเกตจาก การทดลองดังต่อไปนี้

- นำวัตถุร้อนมาแตะสัมผัสกับวัตถุที่เย็นกว่า วัตถุร้อนจะมีอุณหภูมิลดลง พลังงาน จากวัตถุร้อนจะไปเพิ่มให้กับวัตถุที่เย็นกว่าจนกระทั่งพลังงานทั้งหมดคงที่ นั่นคือความร้อน จะไหลจากที่มีอุณหภูมิสูงไปยังที่มีอุณหภูมิต่ำกว่า แต่ไม่สามารถกลับไปสู่สภาวะเดิมได้
- เมื่อนำก๊าซ 2 อย่างใส่ในภาชนะที่ป้องกันการแลกเปลี่ยนพลังงาน (isolated chamber) ก๊าซทั้งสองจะผสมกันจนไม่สามารถแยกออกได้
- เมื่อประจุแบตเตอรี่ให้กระแสไฟฟ้ากับตัวด้านหน้า จะได้พลังงานอุ่นมาจำนวนหนึ่ง แต่ในทางกลับกันจะเกิดขึ้นไม่ได้ นั่นคือให้พลังงานความร้อนกับตัวด้านหน้าแล้วแบตเตอรี่ จะไม่ให้กระแสไฟฟ้าอีกمرة

4. ไม่สามารถสร้างเครื่องจักรหรือเครื่องมือซึ่งทำงานอย่างต่อเนื่องโดยได้รับความร้อนจากแหล่งพลังงานเดียวแล้วป้อนงานออกมายังปริมาณดังกล่าว

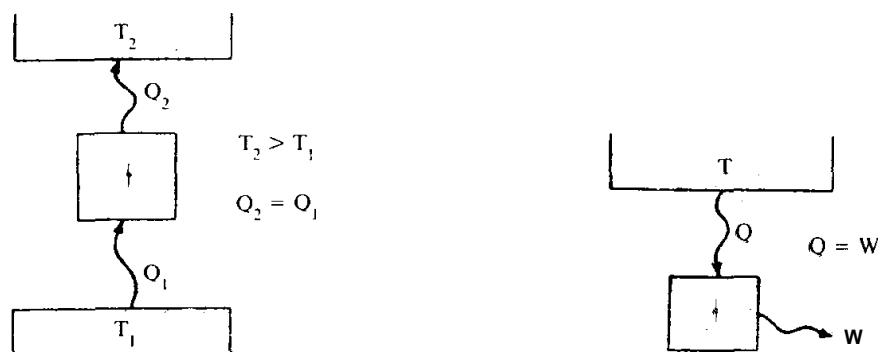
เหตุการณ์เหล่านี้จะเป็นไปตามกฎข้อที่หนึ่ง หรือกฎการทรงพลังงาน ค่าพลังงานภายในยังคงที่และการเปลี่ยนแปลงจะเป็นเช่นนั้นเสมอ

ถ้าพิจารณาใหม่โดยคิดให้การเปลี่ยนแปลงผันกลับกับเหตุการณ์ที่กล่าวมาแล้วข้างต้น จะเห็นว่ากระบวนการเปลี่ยนแปลงผันกลับเหล่านี้เกิดขึ้นไม่ได้ ทั้ง ๆ ที่พลังงานภายในของระบบมีค่าคงที่ (เพราะให้เป็นระบบโดดเดี่ยวไม่แลกเปลี่ยนพลังงานกับสิ่งแวดล้อม) นั่นคือไม่ขัดกับกฎข้อที่หนึ่ง ดังนั้นแสดงว่ากฎข้อที่หนึ่งเพียงกฎเดียวไม่เพียงพอสำหรับการอธิบายการเปลี่ยนแปลงทางอุณหพลศาสตร์จะต้องมีกฎเพิ่มขึ้นอีก แต่ต้องไม่ใช่กฎที่ได้จากกฎข้อที่หนึ่ง และเป็นกฎที่บ่งบอกถึงทิศทาง (direction) ซึ่งกระบวนการของระบบโดดเดี่ยวเกิดขึ้นได้ กฎใหม่นี้เรียกว่า กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 (second law of thermodynamics) ซึ่งได้จากการสังเกตจากการทดลองเช่นเดียวกับกฎข้อที่หนึ่ง

เอนโทรปีเป็นคุณสมบัติอีกด้วยนี่ ซึ่งเกิดขึ้นหลังจากกฎข้อที่สอง ก่อนที่จะกล่าวถึงที่มาและคุณสมบัติของเอนโทรปี จะได้กล่าวถึงกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 ซึ่ง แบ่งออกเป็น 2 ข้อย่อย และข้อความในกฎข้อที่สองเป็นข้อความที่มีความหมายทางลบ เหตุการณ์ที่เกิดขึ้นแล้วไม่ขัดกับความหมายของข้อความดังกล่าวก็ถือว่าเหตุการณ์นั้นมีขัดกับกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 สาระสำคัญของกฎข้อนี้ได้มีรายคนสรุปไว้ต่าง ๆ กัน จะพิจารณาเพียง 2 คน ซึ่งต่างก็มีหลักการคล้าย ๆ กันดังต่อไปนี้

1. เคลาชิอุส (Clausius Statement) กล่าวว่า เป็นไปไม่ได้ที่จะสร้างเครื่องจักรที่ทำงานเป็นวัฏจักรด้วยกระบวนการที่รับความร้อนจากแหล่งพลังงานเดียวแล้วดันด้วยเทียบความร้อนดังกล่าวให้แหล่งพลังงานเดิมกลับคืนไปอีก ดังรูปที่ 4.1 (ก)

2. เกลวิน–แพลนค์ (Kelvin-Planck Statement) หรือเกลวิน กล่าวว่า เป็นไปไม่ได้ที่จะสร้างเครื่องจักรซึ่งทำงานเป็นวัฏจักรโดยรับความร้อนจากแหล่งพลังงานเดียวแล้วเปลี่ยนเป็นงานทั้งหมด ดังรูปที่ 4.1 (ข)



ก. เคลาชิอส

ข. เคลวิน

#### รูปที่ 4.1 ໄດ້ແກ່ມາຂອງກວ່າຂອໍທີ່ສອງ

ຂໍ້ຄວາມທີ່ທຶນ (ເຄລາຊີອສ) ຂອງກວ່າອຸນພລຄາສຕຣີຂ້ອທີ່ 2 ໃຫ້ສໍາຮັບເຄື່ອງທ່ານມາເປັນ ເຄື່ອງທ່ານມາເປັນ ເພື່ອຮັບຮັບມາໃຫ້ ແລ້ວຮັບຮັບມາຈາກແຫ່ງອຸນຫຼຸມຕໍ່າ (ທີ່ອຳພອ-ເຣເຕອຣ) ຂະແໜເຕີຍກັນກີ່ຕ່າຍເທດວາມຮ້ອນໃຫ້ແຫ່ງອຸນຫຼຸມສູງ (ທີ່ຄອນເດັນເຊອຣ) ເຄື່ອງທ່ານມາເປັນ ຈະທ່ານດ້ວຍກວ່ານການດັ່ງກ່າວຊື່ງໄໝ່ຂັດກັບກວ່າອຸນພລຄາສຕຣີຂ້ອທີ່ 2 ຕ້າທາກ ເຮົາຄິດສ້າງເຄື່ອງໂດຍໄໝ່ຕ້ອງໃຫ້ຈານ ໂດຍຮັບຮັບຮັບມາຈາກແຫ່ງອຸນຫຼຸມຕໍ່າແລ້ວຕ່າຍເທິ່ງແຫ່ງອຸນຫຼຸມສູງທ່ານັ້ນ ເຄື່ອງດັ່ງກ່າວຈະເປັນໄປໝ່ໄດ້ພຽງແຕ່ຂັດກັບກວ່າອຸນພລຄາສຕຣີຂ້ອທີ່ 2

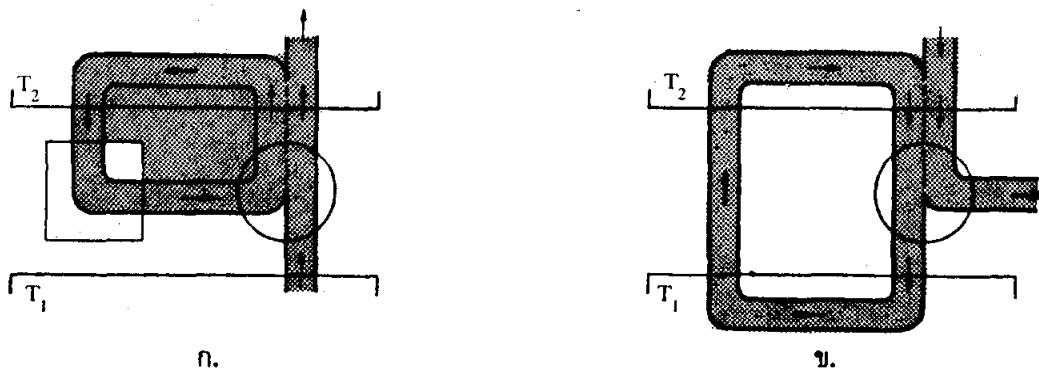
ຂໍ້ຄວາມທີ່ສອງ (ເຄລວິນ-ພລາງຄໍ) ຂອງກວ່າອຸນພລຄາສຕຣີຂ້ອທີ່ 2 ໃຫ້ສໍາຮັບເຄື່ອງຈັກ ຄວາມຮ້ອນ ໃນທາງປົງປັດຕິເຄື່ອງຈັກຄວາມຮ້ອນຮັບພັງງານຈາກແຫ່ງອຸນຫຼຸມສູງມາເປັນໄໝ່ ໂດຍມີຄວາມຮ້ອນບາງສ່ວນທີ່ຕ້ອງຕ່າຍເທິ່ງກັບສິ່ງແວດລ້ອມ ຕາບໄດ້ທີ່ເຄື່ອງຈັກຄວາມຮ້ອນມີກວ່ານການທ່ານດັ່ງກ່າວກີ່ໄໝ່ຂັດກັບກວ່າຂ້ອທີ່ສອງ ແຕ່ກ້າມເມື່ອໄດ້ທີ່ຄິດສ້າງເຄື່ອງຈັກ ຊື່ງຮັບຮັບຮັບມາຈາກແຫ່ງອຸນຫຼຸມສູງເພີ່ມແລ້ວເປັນໄໝ່ ແລ້ວເປັນໄໝ່ໃຫ້ເປັນງານທັງໝົດໂດຍໄໝ່ ມີຄວາມຮ້ອນຕ່າຍເທິ່ງກັບສິ່ງແວດລ້ອມ ຍ່ອມເປັນໄປໝ່ໄດ້ (ເພື່ອກ້າມເມື່ອເຄື່ອງຈັກຄວາມຮ້ອນ ປະເທດທີ່ຮັບຮັບຮັບມາແລ້ວເປັນໄໝ່ເປັນງານທັງໝົດ ເຄື່ອງຈັກຈະມີປະສິທິພາບຄວາມຮ້ອນຕື່ນ 100% ຊື່ງເປັນໄປໝ່ໄດ້) ເພື່ອກ້າມເມື່ອຂັດກັບກວ່າອຸນພລຄາສຕຣີຂ້ອທີ່ 2

การพิจารณ่าว่าระบบใดมีกระบวนการทำงาน ขัดกับกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 หรือไม่ ให้ทำดังนี้ คือ ก่อนอื่นให้เขียนโดยอักษรกระบวนการทำงานของระบบ แล้วดูลักษณะการทำงานว่าขัดกับกฎข้อที่สองหรือไม่ เช่น ระบบมีการแลกเปลี่ยนความร้อนกับแหล่งความร้อนมากกว่าหนึ่งแห่งแล้วให้งานออกมานั้นจะไม่ขัดกับกฎข้อที่สอง

เครื่องจักรที่ทำงานเป็นวัฏจักรโดยรับความร้อนจากแหล่งอุณหภูมิเดียว และเปลี่ยนเป็นงานทั้งหมด เรียกว่า เครื่องจักรเคลื่อนที่แบบเพอเพจชวลนิดที่สอง (perpetual motion machine of the second kind) ซึ่งประกอบด้วย เครื่องจักรความร้อนและปั๊มความร้อน เครื่องจักรชนิดนี้มีผู้คิดสร้างขึ้นและกล่าวอ้างว่า ถ้านำเครื่องจักรนี้ไปใช้กับเรือเดินสมุทรแล้ว เรือจะวิ่งไปได้โดยใช้พลังงานจากมหาสมุทรเพียงอย่างเดียว ถ้านำกฎข้อที่หนึ่งมาพิจารณาเพียงข้อเดียว การทำงานของเครื่องจักรดังกล่าวเป็นไปได้ ไม่ขัดกับกฎข้อที่หนึ่งแต่ถ้านำความรู้สึกพื้นฐาน (common sense) มาประกอบการพิจารณา จะเห็นว่าเครื่องจักรจะทำงานไม่ได้ เพราะถ้าเป็นไปได้แล้วเรือเดินสมุทรควรเดินทางไปได้รอบโลกโดยเพียงตุดพลังงานจากมหาสมุทรมาใช้เท่านั้น หรือนอกจากนี้อาจมีคนสร้างโรงไฟฟ้าขึ้นโดยใช้เครื่องจักรความร้อนดังกล่าวในทะเลโดยนำพลังงานจากทะเลมาผลิตงานสำหรับเครื่องกำเนิดไฟฟ้า (generator) เพื่อผลิตกระแสไฟฟ้าออกมานั้น จะเห็นว่าเป็นไปไม่ได้ ซึ่งขัดกับกฎข้อที่สอง ดังนั้นเครื่องจักรที่กล่าวถึงกฎข้อที่สองจึงมีลักษณะว่า เป็นไปไม่ได้ทั้งนี้

### เครื่องจักรเคลื่อนที่แบบเพอเพจชวลนิดที่สอง

กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 ทั้ง 2 ข้อย่ออยู่มีความเท่าเทียมกัน (equivalent) เราสามารถพิสูจน์ได้โดยสร้างสถานการณ์ที่ขัดกับข้อความหนึ่ง แล้วจะพบว่าผลของมันจะไปขัดกับอีกข้อความหนึ่งเสมอ ดังต่อไปนี้



รูปที่ 4.2 การพิสูจน์ความเท่าเทียมกันของกฎข้อที่สองของเคลชิอุสและเคลวิน

สมมติว่าเรามีเครื่องจักรความร้อนที่ทำงานเป็นวัฏจักรให้ขัดกับกฎข้อที่สองของเคลวิน คือ รับความร้อนจากแหล่งเดียวกันที่อุณหภูมิคงที่แล้วเปลี่ยนเป็นงานทั้งหมด เราสามารถทำงานที่ได้จากเครื่องจักรนี้ (รูปสี่เหลี่ยมของรูปที่ 4.2 ก.) ไปเดินตู้เย็น (วงกลม) ถ้าเป็นตู้เย็นความร้อนที่ถ่ายเทเข้าสู่ระบบซึ่งมาจากแหล่งอุณหภูมิต่ำจะมีค่าน้อยกว่าความร้อนที่ออกจากระบบไปสู่แหล่งอุณหภูมิสูง ความร้อนบางส่วนจากแหล่งอุณหภูมิสูงจะไหลกลับเข้าไปในเครื่องจักรนี้อีกอย่างสม่ำเสมอ แล้วกลับไปเป็นงานไปเดินตู้เย็นต่อไป ดังนั้นเราจะเห็นความร้อนไหลจากแหล่งที่มีอุณหภูมิต่ำไปสู่แหล่งที่มีอุณหภูมิสูง ผลจึงทำให้ขัดกับกฎข้อที่สองของเคลวินอุส

ในทำนองเดียวกัน ถ้าเราให้ความร้อนถ่ายเทอย่างสม่ำเสมอจากแหล่งอุณหภูมิต่ำไปสู่แหล่งอุณหภูมิสูง ซึ่งให้ขัดกับกฎข้อที่สองของเคลวินอุส (ดังรูปที่ 4.2 ข.) (รูปท่อด้านซ้ายมือ) เราสามารถเดินเครื่องระหว่างแหล่งความร้อนทั้งสองได้ จากประสิทธิภาพของเครื่องจักร มันจะรับความร้อนไว้มากกว่าที่จะปล่อยออกไป ถ้าเราให้เครื่องจักรปล่อยความร้อนออกไปด้วยอัตราเดียวกันกับที่ให้ความร้อนไหลออกจากแหล่งอุณหภูมิต่ำไปสู่แหล่งอุณหภูมิสูง และให้ความร้อนจากแหล่งอุณหภูมิสูงที่มากพอที่จะเปลี่ยนเป็นงาน ระบบนี้จะทำงานได้อย่างต่อเนื่อง และเราจะเห็นจากภายนอกว่า ความร้อนจะถ่ายเทออกจากแหล่งเดียวแล้วเปลี่ยนไปเป็นงานทั้งหมด ซึ่งผลก็จะขัดกับกฎข้อที่สองของเคลวิน ดังนั้นข้อความของกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 ทั้ง 2 ข้อความจึงมีความเท่าเทียมกัน

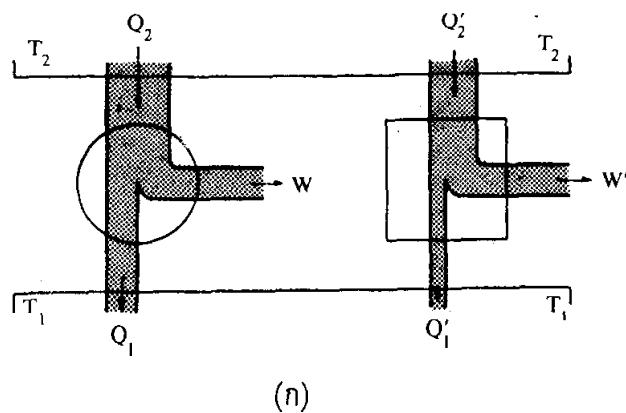
#### 4.2 ประสิทธิภาพของเครื่องจักรผันกลับ (efficiencies of reversible engines)

เราจะพิสูจน์ถึงหลักสำคัญ 2 ประการ เกี่ยวกับกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 ในเรื่องประสิทธิภาพของเครื่องจักรผันกลับ ดังนี้

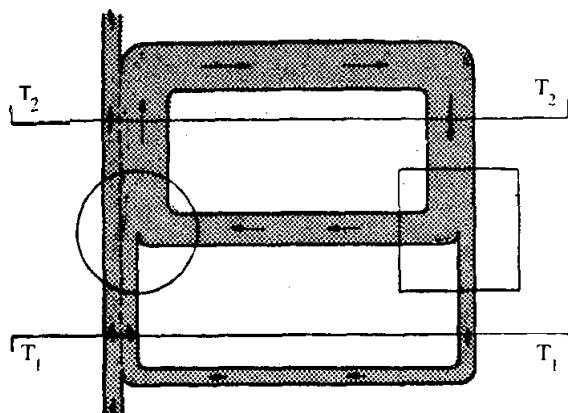
1. ไม่มีเครื่องจักรความร้อนใด ๆ ที่ทำงานเป็นวัฏจักรระหว่าง 2 แหล่งความร้อนด้วยกัน (ซึ่งต่างมีอุณหภูมิคงที่) จะมีประสิทธิภาพมากกว่าเครื่องจักรผันกลับซึ่งทำงานระหว่าง 2 แหล่งความร้อนดังกล่าวนั้น
2. ความจักรผันกลับทั้งหลายที่ทำงานระหว่าง 2 แหล่งความร้อนที่มีอุณหภูมิคงที่จะต้องมีประสิทธิภาพอย่างเดียวกัน (เท่ากัน)

คำว่า เครื่องจักรผันกลับ มีความหมายว่าเป็นเครื่องจักรที่คุณความร้อนที่อุณหภูมิหนึ่งแล้วปล่อยความร้อนออกที่อุณหภูมิหนึ่ง (ซึ่งมีอุณหภูมิต่างกัน) จะเป็นเครื่องจักรภายในที่แล้ววัฏจักรของมันประกอบด้วยอุณหภูมิคงที่ 2 ครั้ง และความร้อนคงที่ 2 ครั้ง

การพิสูจน์ข้อความทั้ง 2 ข้อ ก็คือ แสดงให้เห็นว่า ถ้าไม่เป็นจริงก็จะขัดกับกฎข้อที่สองของเคลาชีอสหรือเคลวิน



(η)



(χ)

รูปที่ 4.3 การพิสูจน์เกี่ยวกับประสิทธิภาพของเครื่องจักรผันกลับ

ดูรูปที่ 4.3 ก. (รูปซ้ายมือ) วงกลมแทนเครื่องจักรผันกลับซึ่งทำงานระหว่าง 2 แหล่ง อุณหภูมิ คือ  $T_2$  และ  $T_1$  เครื่องจักรดูดความร้อน  $Q_2$  จากแหล่งอุณหภูมิ  $T_2$  และปล่อย ความร้อน  $Q_1$  ให้กับแหล่งอุณหภูมิ  $T_1$  และได้งาน  $W = Q_2 - Q_1$ , ( $Q_2$  และ  $Q_1$  มีเครื่องหมาย บวกทั้งคู่) เครื่องจักรผันกลับนี้มีประสิทธิภาพ 50%

รูปทางข้ามมือ จะเห็นสี่เหลี่ยมซึ่งแทนเครื่องจักรสมดิชีมีประสิทธิภาพมากกว่าเครื่องจักรผันกลับ ให้เป็น 75% เรายังมตให้เครื่องจักรหั้งสองทำงานให้เราได้งานเท่า ๆ กัน (หมายถึงงานต่อหนึ่งวัน) เมื่อเครื่องจักรสมดิมีประสิทธิภาพมากกว่าเครื่องจักรผันกลับ มันจะดูดความร้อนจากแหล่งอุณหภูมิสูงได้น้อยกว่าและปล่อยความร้อนให้แหล่งอุณหภูมิต่ำได้น้อยกว่าด้วย (เปรียบเทียบกับเครื่องจักรผันกลับ)

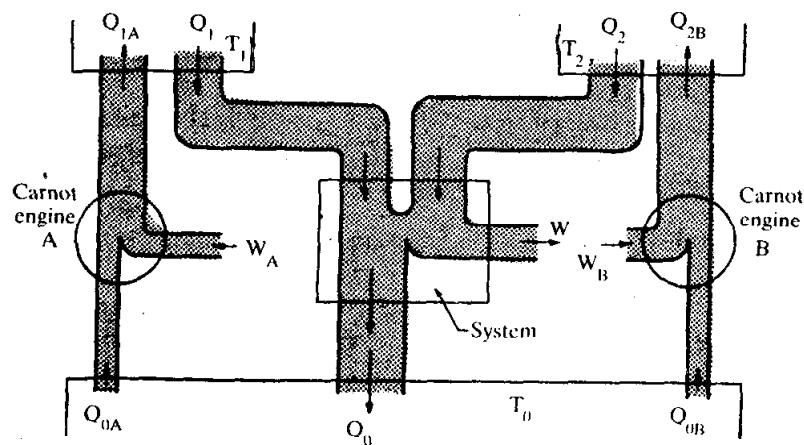
ถ้าให้เครื่องจักรผันกลับเปลี่ยนทิศทางย้อนกลับโดยค่าต่าง ๆ ยังคงเดิม แล้วนำไปต่อ กับเครื่องจักรสมดิ จะได้รูปที่ 4.3 ข. เครื่องจักรผันกลับ (วงกลม) จะทำงานแบบตู้เย็น เราจะเห็นเครื่องจักรทำงานด้วยตัวเองและผลก็คือ ความร้อนไหลออกจากแหล่งที่มีอุณหภูมิต่ำไปสู่แหล่งที่มีอุณหภูมิสูง ซึ่งก็ขัดกับกฎข้อที่สองของเคลาชีอุส ดังนั้นประสิทธิภาพของเครื่องจักรสมดิจะมากกว่าเครื่องจักรผันกลับไม่ได้

ถ้าเราสมมตให้เครื่องจักร 2 เครื่อง เป็นเครื่องจักรผันกลับซึ่งมีประสิทธิภาพต่างกันทำงานอยู่ระหว่าง 2 แหล่ง อุณหภูมิ เครื่องจักรที่มีประสิทธิภาพมากกว่าอีกเครื่องหนึ่ง มันจะทำงานเป็นเครื่องจักรขับดันเครื่องจักรที่มีประสิทธิภาพน้อยกว่าให้ทำงานเป็นตู้เย็น เรา ก็จะได้ไดอะแกรมดังรูปที่ 4.3 ข. เช่นกัน ซึ่งก็จะขัดกับกฎข้อที่สอง ดังนั้นเครื่องจักรผันกลับเครื่องหนึ่งจะมีประสิทธิภาพมากกว่าเครื่องจักรผันกลับอีกเครื่องหนึ่งไม่ได้ นั่นคือหั้งสองเครื่องต้องมีประสิทธิภาพเท่ากันหรือมีประสิทธิภาพอย่างเดียวกัน

#### 4.3 เอนโทรปี (entropy)

4.3.1 การไม่เท่ากันของเคลาชีอุส (Clausius inequality) เป็นความสัมพันธ์ของอุณหภูมิของแหล่งความร้อนต่าง ๆ กับปริมาณความร้อนที่ไหลเข้าหรือไหลออกจากแหล่งความร้อนเหล่านั้น ซึ่งสามารถเป็นกระบวนการวัสดุจารมีการแลกเปลี่ยนความร้อนกับแหล่งความร้อนเหล่านั้นด้วย เพื่อความสะดวกเราจะพิจารณาแหล่งความร้อน 3 แห่ง ซึ่งมีอุณหภูมิ  $T_0$ ,  $T_1$  และ  $T_2$  ดังแสดงในรูปที่ 4.4 รูปสี่เหลี่ยมจะแทนระบบ (system) ซึ่งก็คือเครื่องจักรใด ๆ ที่สามารถจะดูดหรือ Haley ความร้อนพร้อม ๆ กันมีการเปลี่ยนแปลงปริมาตร กระบวนการที่เกิดขึ้นในระบบอาจจะผันกลับหรือไม่ก็ได้

พิจารณากระบวนการในระบบซึ่งเป็นวัสดุจารปิด เพื่อว่าสภาวะสุดท้ายกับสภาวะเริ่มต้นจะได้เป็นสภาวะเดียวกัน ให้  $Q_0$ ,  $Q_1$ ,  $Q_2$  เป็นปริมาณความร้อนที่แลกเปลี่ยนระหว่างระบบกับแหล่งความร้อน และ  $W$  เป็นงานสุทธิที่ได้จากระบบ ตามรูปจะเห็นว่าระบบดูดความร้อนจากแหล่งความร้อน อุณหภูมิ  $T_2$  และ  $T_1$  และ Haley ความร้อนให้แหล่งความร้อน อุณหภูมิ  $T_0$  พร้อมกับได้งาน  $W$



รูปที่ 4.4 การเมื่เท่ากันของเคลาซิอุส

เพื่อที่จะใช้กฎข้อที่สองของเคลาซิอุสและเคลวินในการเปรียบเทียบ จะได้เพิ่มเครื่องจักรคาร์โนต์ 2 เครื่อง เข้าไปทำงานระหว่างคู่ของแหล่งความร้อนซึ่งจะเป็นตัวเย็น ตั้งแสดงในรูปที่ 4.4 เครื่องจักรคาร์โนต์ A ให้ความร้อน  $Q_{1A}$  ที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_1$  ซึ่งมีปริมาณความร้อนเท่ากับ  $Q_1$  จึงไม่มีการเปลี่ยนแปลงที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_1$  เครื่องจักร A ดูดความร้อน  $Q_{0A}$  จากแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_0$  และทำงาน  $W_A$  ให้เครื่องจักร ในทำนองเดียวกันเครื่องจักรคาร์โนต์ B ให้ความร้อน  $Q_{2B}$  ที่แหล่งความร้อน อุณหภูมิ  $T_2$  ซึ่งมี  $Q_{2B} = Q_2$  เครื่องจักรดูดความร้อน  $Q_{0B}$  จากแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_0$  และทำงาน  $W_B$  ให้เครื่องจักร ดังนั้นจึงไม่มีการเปลี่ยนแปลงที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_2$  ด้วย

เมื่อเครื่องทำงานเป็นวัฏจักรจะไม่มีการเปลี่ยนแปลงใด ๆ ที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_1$  และ  $T_2$  แต่จะมีการเปลี่ยนแปลงที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_0$  และระบบ นั่นคือจะมี ความร้อนไหลเข้าหรือไหลออกจากแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_0$ . (ความร้อนอาจเพิ่มขึ้น หรือลดลงได้) และระบบได้งาน  $W = (W_A + W_B)$  ระบบอาจได้รำเพิ่มขึ้นหรือลดลงได้

เราทราบจากกฎข้อที่หนึ่งที่กล่าวว่า ความร้อนสุทธิที่ไหลออกจากแหล่งความร้อนมีค่า เท่ากับงานสุทธิที่ได้จากระบบ หรือความร้อนสุทธิที่ไหลเข้าสู่แหล่งความร้อนจะเท่ากับงานสุทธิที่ ให้กับระบบ

## กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 1

$$\begin{aligned}\Delta U &= Q - W \\ \text{ในที่นี่} \quad \Delta U &= 0 \\ \therefore Q &= W\end{aligned}$$

จากรูปเรขาพิจารณาเฉพาะแหล่งอุณหภูมิ  $T_0$  และระบบ จะได้ว่าค่าสูทธิ  $Q$  เท่ากับค่าสูทธิ  $W$  ซึ่งจะขัดกับกฎข้อที่สองของเคลวิน ดังนั้นถ้าจะไม่ให้ขัดกับกฎข้อที่สองแล้ว แหล่งความร้อนต้องได้ความร้อนเพิ่มขึ้น และระบบสูญงานไป ยกเว้นว่าจะไม่มีทั้งการเพิ่มและการสูญเสียทั้ง 2 อย่าง นั่นคือความร้อน  $Q_0$  ต้องมากกว่าผลรวมของความร้อน  $(Q_{0A} + Q_{0B})$  หรือถ้าใช้ลิมิตแล้วต้องเท่ากัน

เครื่องหมายของ  $Q : Q$  เป็น + เมื่อความร้อนไหลเข้าสู่ระบบ (หรือไหลออกจากแหล่งความร้อน)

$Q$  เป็น - เมื่อความร้อนไหลออกจากระบบ (หรือไหลเข้าสู่แหล่งความร้อน)

ความร้อนสูทธิที่ไหลออกจากแหล่งอุณหภูมิ  $T_0$  คือ  $Q_0 + Q_{0A} + Q_{0B}$  แต่กฎข้อที่สองต้องการให้แหล่งอุณหภูมิมีความร้อนเพิ่มขึ้น มิใช่สูญเสียความร้อนไป ดังนั้นผลรวมของ  $Q_0 + Q_{0A} + Q_{0B}$  จะมีค่าเป็นลบหรือในกรณีของลิมิตจะมีค่าเป็นศูนย์ ดังสมการ

$$Q_0 + Q_{0A} + Q_{0B} \leq 0 \quad \dots\dots\dots 4.1$$

$$\left. \begin{array}{l} \frac{Q_{1A}}{T_1} + \frac{Q_{0A}}{T_0} = 0 \\ Q_{1A} + Q_{0A} = 0 \end{array} \right\} \quad \dots\dots\dots 4.2$$

$$\left. \begin{array}{l} \frac{Q_{2B}}{T_2} + \frac{Q_{0B}}{T_0} = 0 \\ Q_{2B} + Q_{0B} = 0 \end{array} \right\} \quad \dots\dots\dots 4.3$$

ตามรูปจะเห็นว่า  $Q_1, Q_2, Q_{0A}$  และ  $Q_{0B}$  เป็นบวก (+) ส่วน  $Q_0, Q_{1A}, Q_{2B}$  เป็นลบ (-) ดังนั้น

$$Q_{0A} = T_0 \left( \frac{Q_1}{T_1} \right)$$

$$Q_{0B} = T_0 \left( \frac{Q_2}{T_2} \right)$$

แทนค่า  $Q_{0A}$  และ  $Q_{0B}$  ลงในสมการ (4.1) จะได้

$$Q_0 + T_0 \left( \frac{Q_1}{T_1} \right) + T_0 \left( \frac{Q_2}{T_2} \right) \leq 0$$
$$\therefore \frac{Q_0}{T_0} + \frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0 \quad \dots \dots \dots 4.4$$

ถ้าเพิ่มจำนวนเครื่องจักรcar ในต่อไปย่างเพียงพอแล้ว กระบวนการในระบบซึ่งมี การแตกเปลี่ยนความร้อนกับแหล่งความร้อนจำนวนใด ๆ ก็จะสามารถจัดการแตกเปลี่ยน พลังงานระหว่างแหล่งความร้อนเดียวกับแหล่งทำงาน (work reservoir) ได้ ดังนั้นจะได้

$$\sum \frac{Q_i}{T_i} \leq 0 \quad \dots \dots \dots 4.5$$

เมื่อแหล่งความร้อนมีจำนวนมากเป็นอนันต์ ระบบอาจแตกเปลี่ยนความร้อนด้วยปริมาณ น้อย ๆ สมการ (4.5) จึงเขียนในรูปของอินทิเกรตได้ดังนี้

$$\int \frac{dQ}{T} \leq 0 \quad \dots \dots \dots 4.6$$

สมการ (4.5) และ (4.6) คือ การไม่เท่ากันของเคลชิอุส ซึ่งแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ปริมาณความร้อนที่ดูดเข้าหรือขายออกของแหล่งความร้อนจำนวนหนึ่งกับอุณหภูมิ ของแหล่งความร้อนเหล่านั้น เมื่อสารทำงานอยู่ในกระบวนการวูจักรได้ ๆ เป็นแบบผันกลับหรือ ไม่ผันกลับ

อุณหภูมิต่าง ๆ คิดจากแหล่งความร้อนแห่งนั้น ไม่ใช้อุณหภูมิของระบบ ตัวอย่าง ต่อไปนี้จะแสดงถึงการไม่เท่ากันของเคลชิอุส มีดังนี้คือ

- พิจารณาความร้อนไหหล่อตัวนำนำจากแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_2$  ไปยังแหล่ง ที่อุณหภูมิต่างกว่า  $T_1$  ในกรณีไม่มีระบบเข้ามาเกี่ยวข้องนอกจากตัวนำความร้อน  $Q_2$  และ  $Q_1$  ซึ่งมีค่าเท่ากันแต่เครื่องหมายต่างกัน ให้  $T_2 = 400\text{K}$ ,  $Q_2 = 800 \mu\text{J}$  และ  $T_1 = 200\text{K}$ ,  $Q_1 = -800 \mu\text{J}$

$$\begin{aligned} \text{ดังนั้น } \sum \frac{Q_i}{T_i} &= \frac{800}{400} + \frac{(-800)}{200} \\ &= 2 - 4 \\ \therefore \sum \frac{Q_i}{T_i} &= -2 \quad \text{จุดต่อลงมา} \end{aligned}$$

นั่นคือ  $\sum \frac{Q_i}{T_i}$  มีค่าน้อยกว่าศูนย์

2. พิจารณาเครื่องจักรความร้อนทำงานอยู่ระหว่างแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $400K$  และ  $200K$  ประสิทธิภาพของเครื่องจักรควรโนํตเท่ากัน  $50\%$  ถ้าให้เครื่องจักรนี้มีประสิทธิภาพเพียง  $25\%$  (น้อยกว่าประสิทธิภาพของเครื่องจักรควรโนํต)  $Q_2 = 800$  จูล จะได้ดังนี้  $= 200$  จูล และ  $Q_1 = 600$  จูล เครื่องจักรนี้จะเป็นระบบ

$$\text{เราจะได้ } \sum \frac{Q}{T} = \frac{800}{400} + \frac{(-600)}{200} \\ = 2 - 3 \\ = -1 \quad \text{จูลต่อองศา}$$

นั่นคือ  $\sum \frac{Q}{T}$  ยังคงน้อยกว่าศูนย์

3. ถ้าเครื่องจักรควรโนํตทำงานระหว่างแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $400K$  และ  $200K$  มีประสิทธิภาพ  $50\%$  แล้วมี  $Q_2 = 800$  จูล และ  $Q_1 = 400$  จูล ดังนี้

$$\sum \frac{Q}{T} = \frac{800}{400} + \frac{(-400)}{200} \\ = 2 - 2 \\ = 0$$

ในกรณีนี้  $\sum \frac{Q}{T}$  เป็นศูนย์

4.3.2 ที่มาของเอนโทรปี การไม่เท่ากันของเคลาชิอุสันน์ไม่ได้กำหนดว่าระบบจะเป็นวัฏจักรผันกลับหรือไม่ผันกลับ คราวนี้ให้วัฏจักรเป็นแบบผันกลับ และให้ระบบเคลื่อนที่ในทิศทางที่สวนกัน โดยมี  $sQ_1$  เป็นความร้อนที่ไหลเข้าสู่ระบบที่จุด  $1$  หนึ่งในวัฏจักรแรก และ  $sQ_2$  เป็นความร้อนเข่นกัน ไหลเข้าสู่ระบบที่จุดเดิม ในวัฏจักรที่สองซึ่งสวนทางกับวัฏจักรแรก จะได้ว่า

$$sQ_1 = -sQ_2 \quad \dots\dots\dots 4.7$$

ถ้าวัฏจักรเป็นแบบผันกลับ อุณหภูมิของระบบขณะที่แลกเปลี่ยนความร้อนกับแหล่งความร้อนก็คืออุณหภูมิของแหล่งความร้อนนั้นเอง เราจึงสามารถเขียนการไม่เท่ากันของเคลาชิอุสสำหรับ 2 วัฏจักรนี้ได้ คือ

$$\begin{aligned} \text{วัฏจักรแรก} & \left. \begin{aligned} & \left\{ \frac{(sQ)_1}{T} \leq 0 \right. \end{aligned} \right\} \\ \text{วัฏจักรที่สอง} & \left. \begin{aligned} & \left\{ \frac{(sQ)_2}{T} \leq 0 \right. \end{aligned} \right\} \end{aligned} \quad \dots\dots\dots 4.8$$

เราใช้  $\oint$  หมายถึงการอินทิเกรตรอบวัฏจักร สมการ (4.6) จะเขียน成  $\oint \frac{dQ}{T} \equiv 0$  ไม่ได้ เพราะไม่ใช่กระบวนการวัฏจักรแต่เพียงเล็กไปที่เหล่งความร้อน

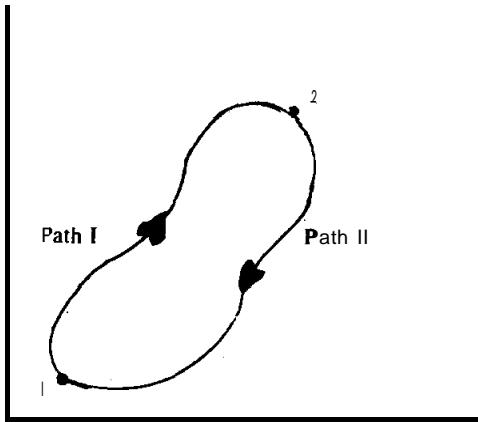
จากสมการ (4.7) และ (4.8) จะได้

$$\oint \frac{(dQ)_1}{T} \equiv 0, -\oint \frac{(dQ)_1}{T} \equiv 0 \quad \dots\dots\dots 4.9$$

ใน (4.9) จะเห็นว่าระบบซึ่งมีวัฏจักรผันกลับ ทั้ง 2 ค่าจะเป็นจริงได้ต่อเมื่อใช้เครื่องหมายเท่ากับเท่านั้น ดังนั้นเขียน成 ได้ว่า

$$\oint_{rev} \frac{dQ}{T} = 0 \quad \dots\dots\dots 4.10$$

เราจะได้ความสำคัญมาก คือ เมื่อระบบทำงานเป็นวัฏจักรผันกลับนี้ความร้อน  $dQ$  ไหลเข้า หรือออกจากจุดใด ๆ ของระบบเมื่อหารด้วยอุณหภูมิที่จุดนั้น ผลรวมของ  $\frac{dQ}{T}$  ทั้งหมด จะเท่ากับศูนย์



รูปที่ 4.5 วัฏจักรผันกลับ

พิจารณาวัฏจักรผันกลับใด ๆ ตามรูปจุด 1 และจุด 2 เป็นจุดที่อยู่บนเส้นโค้งปิด การอินทิเกรตรอบเส้นโค้งปิด (ครบรอบ) สามารถเขียนได้เป็นผลรวมของอินทิเกรตใน 2 เส้นทาง คือ เส้นทางที่หนึ่ง (จากจุด 1 ไปยังจุด 2) และเส้นทางที่สอง (จากจุด 2 ไปยังจุด 1) โดยใช้สมการ (4.10) จะได้ว่า

$$\begin{aligned} \int_{\text{rev}}^{} \frac{dQ}{T} &= 0 \\ &= I \int_1^2 \frac{dQ}{T} + II \int_2^1 \frac{dQ}{T} \end{aligned}$$

$$\therefore I \int_1^2 \frac{dQ}{T} = - II \int_2^1 \frac{dQ}{T} \quad \dots \dots \dots .4.11$$

ถ้าเส้นทางที่สอง (จากจุด 2 ไปยังจุด 1) ให้มีทิศทางสวนทางกับทิศทางเดิม (จากจุด 1 ไปยังจุด 2) เราจะได้วัดจักรแบบผันกลับ เส้นทางที่สองเขียนใหม่ได้ว่า

$$II \int_2^1 \frac{dQ}{T} = - II \int_1^2 \frac{dQ}{T}$$

ดังนั้น สมการ (4.11) จึงเป็น

$$I \int_1^2 \frac{dQ}{T} = II \int_1^2 \frac{dQ}{T} \quad \dots \dots \dots .4.12$$

เนื่องจากเส้นทางที่หนึ่งและเส้นทางที่สองเป็นเส้นทางผันกลับ การอินทิเกรตจากจุด 1 ไปยังจุด 2 ของทั้ง 2 เส้นทางผันกลับจึงมีค่าเท่ากันดังสมการ (4.12) จะนั้น จึงสรุปได้ว่า  $\int_1^2 \frac{dQ}{T}$  ใด ๆ จะไม่ขึ้นกับเส้นทางที่เชื่อมระหว่างจุด 1 และจุด 2 (แต่จะขึ้นอยู่กับตำแหน่งของสภาวะ) ดังนั้นอินทิเกรตจึงเป็นฟังก์ชันมีค่าเท่ากับผลต่างของโคลออดิเนต ณ ตำแหน่งของสภาวะ ฟังก์ชันนี้เรียกว่า เอนโทรปี (entropy) แทนด้วย  $S$  ในทางคณิตศาสตร์  $\frac{dQ}{T}$  เป็น exact differential ของฟังก์ชัน  $S$  ของสภาวะของระบบ แทนด้วย  $dS$  ดังนั้น

$$\int_1^2 \frac{dQ}{T} = \int_1^2 dS = S_2 - S_1 \quad \dots \dots \dots .4.13$$

$$\therefore \frac{dQ}{T} = dS \quad \dots \dots \dots .4.14$$

เอนโทรปีได้ถูกเสนอขึ้นเป็นครั้งแรกโดยเคลาซิอุส และเป็นบริมาณที่สำคัญปริมาณหนึ่งในทางอุณหพลศาสตร์ เอนโทรปีเป็นคุณสมบัติเอกซ์เพนซ์ฟ การเปลี่ยนแปลงเอนโทรปี ขึ้นกับสภาวะเริ่มแรกและสภาวะสุดท้ายของระบบของอุณหพลศาสตร์เท่านั้น สมการ (4.13) ใช้คำนวณผลต่างของเอนโทรปีระหว่าง 2 สภาวะเท่านั้น ส่วนสมการ (4.14) เป็นสมการของกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 ในเทอมของเอนโทรปี

หน่วยของเอนโทรปี คือ จูลต่อเคลวิน (ในหน่วยเօสไอ)

มีสิ่งที่ควรรู้เกี่ยวกับเอนโทรปี ดังนี้

1. เอนโทรปีของระบบจะใช้ได้มีอสภาวะสมดุลเท่านั้น
2. การเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีหรือผลต่างของเอนโทรปี หาได้จากสมการ (4.13) และใช้สำหรับกระบวนการผันกลับเท่านั้น จะเป็นแบบใดก็ได้

3. เอนโทรปีของระบบที่สภาวะสมดุลจะเป็นพังก์ชันของสภาวะของระบบเท่านั้น และไม่ขึ้นกับเหตุการณ์ในอดีต เอนโทรปีสามารถเขียนเป็นพังก์ชันของตัวแปรอุณหพลศาสตร์ ของระบบ เช่น ความกดดันกับอุณหภูมิหรือความกดดันกับบริมาตร

4. สำหรับกระบวนการผันกลับไม่ได้ เราสามารถคำนวณหาการเปลี่ยนแปลง เอนโทรปีของระบบจากสภาวะสมดุลหนึ่งไปยังสภาวะสมดุลอื่นได้มหาศาล คือ

4.1 ใช้สมการ (4.13) สำหรับกระบวนการผันกลับระหว่างสภาวะเริ่มต้นกับ สภาวะสุดท้าย

4.2 ถ้ามีตารางของเอนโทรปีที่สภาวะต่าง ๆ เช่น ตารางของไอน้ำ ก็อ่านค่า เอนโทรปีที่สภาวะสุดท้ายจากการ แล้วนำมาหักออกจากสภาวะอื่น ๆ

4.3 ถ้าเราทราบสมการของเอนโทรปีว่าเป็นพังก์ชันของตัวแปรอุณหพลศาสตร์ ของระบบ เรา ก็คำนวณหาเอนโทรปีที่สภาวะเริ่มต้นและสภาวะสุดท้าย แล้วนำมาหักออก จากกัน

ทั้งข้อ 4.2 และ 4.3 อาจใช้กับกระบวนการผันกลับ

ค่าจำเพาะเอนโทรปี ( $s$ ) หาได้จาก

$$s = \frac{S}{m}$$

และ

$$s = \frac{S}{n}$$

4.3.3 การเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีในกระบวนการผันกลับ (entropy changes in reversible process) เมื่อกระบวนการผันกลับใด ๆ เปลี่ยนจากสภาวะ 1 ไปเป็นสภาวะ 2 เอนโทรปีจำเพาะที่เปลี่ยนไป คำนวณได้จากสมการ (4.13) ดังนี้

$$\Delta s = s_2 - s_1 = \int_1^2 \frac{dq}{T}$$

ก. สำหรับกระบวนการผันกลับเมื่อความร้อนคงที่ จะไม่มีการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปี เนื่องจากความร้อนที่ดูดเข้าในกระบวนการเป็นศูนย์ ( $q = 0$ ) ดังนั้น  $\Delta s = 0$  บางที่ เรียกว่า isentropic หมายความว่า กระบวนการผันกลับเมื่อความร้อนคงที่ที่มีเอนโทรปีคงที่

ข. สำหรับกระบวนการผันกลับเมื่ออุณหภูมิคงที่ จะได้

$$\Delta s = s_2 - s_1 = \frac{1}{T} \int dq_T = \frac{q_T}{T}$$

ตัวอย่างที่ ๑ ไปสำหรับกระบวนการผันกลับเมื่ออุณหภูมิคงที่ คือ การเปลี่ยนสถานะที่ ความกดดันคงที่ ซึ่งระหว่างนั้นอุณหภูมิก็คงที่ด้วย ในการเปลี่ยนสถานะ (อุณหภูมิกที่)  $q_T$

ก็คือความร้อนของการเปลี่ยนสถานะ (1) จะได้

$$\Delta s = s_2 - s_1 = \frac{1}{T}$$

ค. สำหรับกระบวนการเมื่อปริมาตรคงที่ เรายield  $\delta q = c_v dT_v$

$$\Delta s = s_2 - s_1 = \int_{T_1}^{T_2} c_v \frac{dT_v}{T}$$

ง. สำหรับกระบวนการเมื่อความกดดันคงที่ เรายield  $\delta q = c_p dT_p$

$$\Delta s = s_2 - s_1 = \int_{T_1}^{T_2} c_p \frac{dT_p}{T}$$

ระบบเดิมมีอุณหภูมิ  $T_1$  สามารถทำให้มีอุณหภูมิสูงขึ้นเป็น  $T_2$  ได้โดยนำไปสัมผัส กับแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $T_2$  กระบวนการเช่นนี้ ไม่ใช่แบบผันกลับแน่นอน เนื่องจาก ส่วนต่าง ๆ ของระบบมีอุณหภูมิแตกต่างกันมาก และอุณหภูมิก็ต่างกันมากระหว่างระบบ กับแหล่งความร้อนด้วย การที่จะให้ได้ผลในดอนท้ายเหมือนกับกระบวนการผันกลับ จะต้อง ใช้แหล่งความร้อนเป็นจำนวนมาก ดังได้กล่าวถึงแล้วในบทที่หนึ่ง

ตัวอย่าง จงหาค่าที่เพิ่มขึ้นของเอนโทรปีจำเพาะของน้ำ เมื่อต้มน้ำแข็งอุณหภูมิ 200K ไป เป็นไอน้ำที่อุณหภูมิ 400K ที่ความกดดันคงที่ 1 บรรยากาศ โดยกำหนดให้

$$\begin{aligned} c_p \text{ น้ำแข็ง} &= 2.09 \times 10^3 \text{ จูลต่อกรัม-องศา} \\ c_p \text{ น้ำ} &= 4.18 \times 10^3 \text{ จูลต่อกรัม-องศา} \\ c_p \text{ ไอน้ำ} &= 2.09 \times 10^3 \text{ จูลต่อกรัม-องศา} \\ l_{12} (273K) &= 3.34 \times 10^5 \text{ จูลต่อกรัม} \\ l_{23} (373K) &= 22.6 \times 10^5 \text{ จูลต่อกรัม} \end{aligned}$$

1. ต้มน้ำแข็งจากอุณหภูมิ 200K ให้ละลายจนมีอุณหภูมิ 273K กระบวนการนี้ได้ เอนโทรปีเพิ่มขึ้น ดังนี้

$$\begin{aligned} \Delta s_1 &= \int_{T_1}^{T_2} c_p \frac{dT}{T} = \int_{200}^{273} c_p (\text{น้ำแข็ง}) \frac{dT}{T} \\ &= c_p \ln \frac{273}{200} = 2.09 \times 10^3 \times \ln \frac{273}{200} \\ &= 651 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา} \end{aligned}$$

2. เมื่อน้ำแข็งละลาย มีการเปลี่ยนสถานะได้อ่อนโกรปีเพิ่มขึ้น

$$\begin{aligned}\Delta s_2 &= \frac{l_{12}}{T} = \frac{3.34 \times 10^5}{273} \\ &= 1230 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา}\end{aligned}$$

3. เมื่อต้มน้ำจากอุณหภูมิ 273K ให้มีอุณหภูมิ 373K จะได้อ่อนโกรปีเพิ่มขึ้นเป็น

$$\begin{aligned}\Delta s_3 &= c_p (\text{น้ำ}) \ln \frac{373}{273} \\ &= 4.18 \times 10^3 \times \ln \frac{373}{273} \\ &= 1310 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา}\end{aligned}$$

4. มีการเปลี่ยนสถานะของน้ำจากของเหลวกลายเป็นไอที่ 373K ได้อ่อนโกรปีเพิ่มขึ้น

$$\begin{aligned}\Delta s_4 &= \frac{l_{23}}{T} \\ &= \frac{22.6 \times 10^5}{373} \\ &= 6060 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา}\end{aligned}$$

5. เมื่อต้มน้ำให้กลายเป็นไอที่อุณหภูมิ 400K เออนโกรปีเพิ่มขึ้นคือ

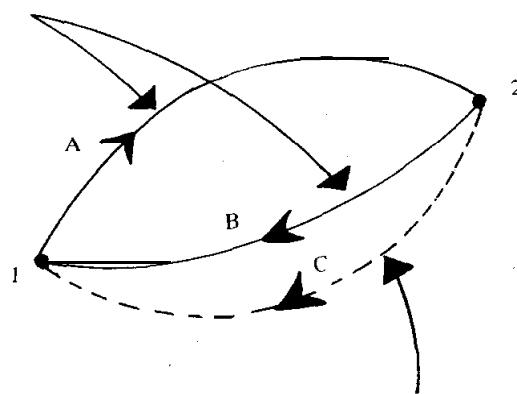
$$\begin{aligned}\Delta s_5 &= c_p (\text{ไอน้ำ}) \ln \frac{400}{373} \\ &= 2.09 \times 10^3 \times \ln \frac{400}{373} \\ &= 146 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา}\end{aligned}$$

ดังนั้น การเปลี่ยนแปลงของเออนโกรปีของระบบ จะได้

$$\begin{aligned}\Delta s \text{ ทั้งหมด} &= \Delta s_1 + \Delta s_2 + \Delta s_3 + \Delta s_4 + \Delta s_5 \\ &= 651 + 1230 + 1310 + 6060 + 146 \\ &= 9397 \quad \text{จูลต่อกรัม-องศา}\end{aligned}$$

#### 4.3.4 การเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีในกระบวนการผันกลับไม่ได้ (entropy changes in irreversible process)

กระบวนการผันกลับ



กระบวนการผันกลับไม่ได้

รูปที่ 4.6 การเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของระบบอุณหพลศาสตร์

รูปนี้แสดงระบบอุณหพลศาสตร์ซึ่งวัดจักรเป็นกระบวนการผันกลับ A และ B และวัดจักรซึ่งเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ A และ C โดยใช้สมการการไม่เท่ากันของเคลาชิอุสจะได้ว่า

สำหรับกระบวนการผันกลับ

$$\oint_{rev} \frac{dQ}{T} = \int_{IA}^{2A} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{rev} + \int_{2B}^{1B} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{rev} = 0$$

สำหรับกระบวนการผันกลับไม่ได้

$$\oint \frac{dQ}{T} = \int_{IA}^{2A} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{rev} + \int_{2C}^{1C} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{irr} < 0$$

ลบสมการหลังจากสมการแรกได้

$$\int_{2B}^{1B} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{rev} \geq \int_{2C}^{1C} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{irr}$$

กระบวนการผันกลับ B จะได้

$$\int_{2B}^{1B} dS = \int_{2B}^{1B} \left( \frac{dQ}{T} \right)_{rev}$$

$$\therefore \int dS \geq \int \frac{dQ}{T}$$

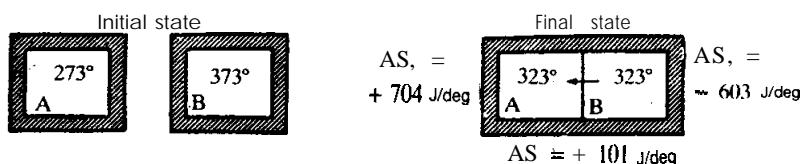
$$\text{หรือ } dS \geq \frac{dQ}{T}$$

$$\text{หรือ } S_2 - S_1 \geq \int_1^2 \frac{dQ}{T} \quad ..... 4.15$$

สมการ (4.15) ใช้เครื่องหมายเท่ากัน เมื่อสภาวะ  $1 \rightarrow 2$  เป็นกระบวนการผันกลับ และใช้เครื่องหมายมากกว่า เมื่อสภาวะ  $1 \rightarrow 2$  เป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ และ  $Q$  จะเป็นลบเมื่อความร้อนไหลออกจากระบบ และ  $Q$  เป็นบวกเมื่อความร้อนไหลเข้าสู่ระบบ

ให้เราคำนวณการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของระบบในกระบวนการผันกลับไม่ได้ สมมติว่าเรามีวัสดุที่มีอุณหภูมิต่างกัน  $2$  อย่าง นำวัสดุทั้งสองมาแตะสัมผัสกันในภาชนะที่ป้องกันการถ่ายเทความร้อน จนได้สมดุลความร้อน การเปลี่ยนแปลงลักษณะนี้เป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ ดังนั้นจึงใช้สมการ  $\int \frac{dQ}{T} = 0$  ไม่ได้ ต้องใช้วิธีการตามข้อ 4 ใน 4.1 หากการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีโดยใช้สมการ (4.13) ดูตัวอย่างต่อไปนี้

ตัวอย่าง ให้พิจารณากระบวนการในการผสมน้ำ  $1$  กิโลกรัม ที่อุณหภูมิ  $373K$  ( $100^\circ C$ ) กับน้ำ  $1$  กิโลกรัม ที่อุณหภูมิ  $273K$  ( $0^\circ C$ ) จนมีอุณหภูมิสมดุลสุดท้าย โดยมี  $c_p$  คงที่ จะได้น้ำรวมกัน  $2$  กิโลกรัม มีอุณหภูมิสม  $323K$  ( $50^\circ C$ )



รูปที่ 4.7 (ก) กระบวนการผันกลับไม่ได้

น้ำ  $1$  กิโลกรัม ที่อุณหภูมิ  $273K$  ทำให้ร้อนขึ้นจนได้อุณหภูมิ  $323K$  จะมีเอนโทรปีเพิ่มขึ้นดังนี้

$$\Delta S_A = 1 \times 4.18 \times 10^3 \times \ln \frac{323}{273}$$

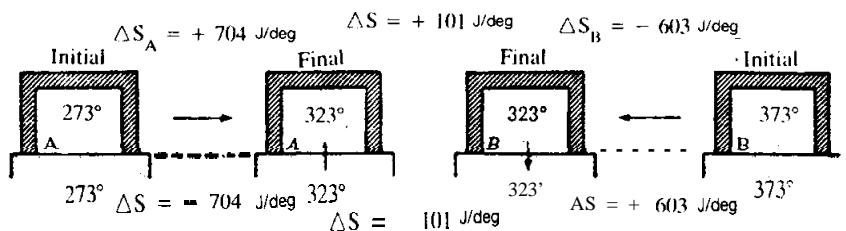
$$= + 704 \quad \text{焦耳/องศา}$$

น้ำ  $1$  กิโลกรัม ที่อุณหภูมิ  $373K$  ทำให้เย็นลงจนมีอุณหภูมิ  $323K$  เข่นกัน จะมีเอนโทรปีลดลง คือ

$$\Delta S_B = 1 \times 4.18 \times 10^3 \times \ln \frac{323}{373}$$

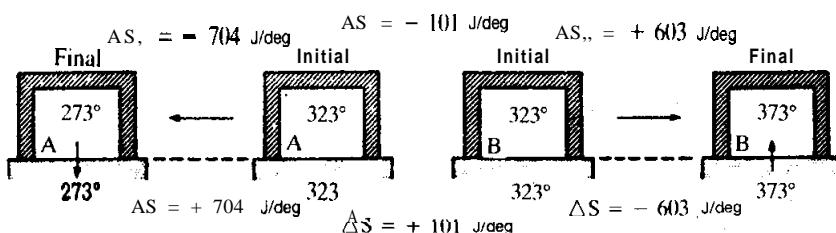
$$= - 603 \quad \text{焦耳/องศา}$$

การเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของน้ำ =  $704 - 603 = 101$  จูล/องศา นั่นคือเอนโทรปีของน้ำเพิ่มขึ้น 101 จูล/องศา น้ำจะเป็นกระบวนการผันกลับ ซึ่งจะเท่ากับเอนโทรปีของน้ำที่เพิ่มขึ้นในการสมน้ำซึ่งเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้



รูปที่ 4.7 (ข) แสดงกระบวนการผันกลับ

เราสามารถทำให้สภาวะสุดท้ายเป็นแบบผันกลับ โดยใช้แหล่งความร้อนเป็นจำนวนมากในการเปลี่ยนแปลงความร้อน โดยเปลี่ยนอุณหภูมิไปครั้งละน้อย ๆ เท่ากับ  $\Delta T$  ตั้งต้นด้วยการให้ความร้อนกับน้ำ โดยเริ่มต้นที่อุณหภูมิ  $273\text{K}$  ใช้แหล่งความร้อนที่อุณหภูมิตั้งแต่  $273\text{K}$  จนถึงอุณหภูมิ  $323\text{K}$  จะได้ว่าเอนโทรปีของน้ำเพิ่มขึ้น ซึ่งเอนโทรปีของแหล่งความร้อนจะลดลง ต่อไปลดความร้อนของน้ำจากอุณหภูมิ  $373\text{K}$  (ให้ความเย็นกับน้ำ) จนมีอุณหภูมิ  $323\text{K}$  โดยใช้แหล่งความร้อนเช่นเดียวกัน จะได้ว่าเอนโทรปีของน้ำลดลงแต่จะไปเพิ่มให้กับแหล่งความร้อน ดังรูป (ข) ดังนั้นจากสภาวะเริ่มต้นไปจนถึงสภาวะสุดท้ายเราจะได้เอนโทรปีของระบบ (น้ำ) เพิ่มขึ้นคือ  $+ 101$  จูล/องศา และเอนโทรปีของแหล่งความร้อนลดลง คือ  $- 101$  จูล/องศา



รูป 4.7 (ค) แสดงกระบวนการผันกลับ

ต่อไปเรารอที่การผสมน้ำ 2 กิโลกรัม ซึ่งเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ให้เป็นกระบวนการผันกลับ โดยตั้งต้นจากน้ำอย่างละ 1 กิโลกรัม ที่อุณหภูมิเริ่มต้น 323K ใช้แหล่งความร้อนจนทำให้น้ำมีอุณหภูมิ 273K และ 373K ตามลำดับ ตามรูป (ค) จะได้ว่าน้ำที่อุณหภูมิ 323K เย็นลงจนมีอุณหภูมิ 273K เอนไทร์ปีของน้ำลดลง แต่แหล่งความร้อนมีเอนไทร์ปีเพิ่มขึ้น และน้ำที่อุณหภูมิ 323K เช่นกัน ทำให้ร้อนขึ้นจนมีอุณหภูมิ 373K เอนไทร์ปีของน้ำเพิ่มขึ้น แต่เอนไทร์ปีของแหล่งความร้อนลดลงด้วยปริมาณเท่ากัน ดังรูป (ค) ดังนั้น จากสภาวะเริ่มน้ำจะสภาวะสุดท้าย เราจะได้เอนไทร์ปีของระบบ (น้ำ) ลดลง 101 จูล/องศา แต่จะไปเพิ่มเอนไทร์ปีของแหล่งความร้อน 101 จูล/องศา

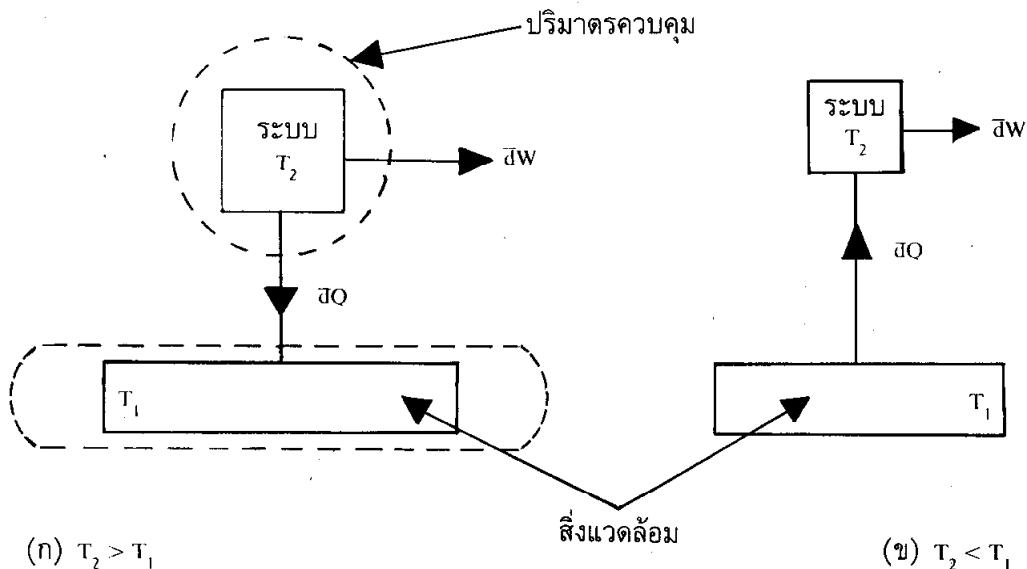
พิจารณา 4.7 (ก) และ (ค) แสดงกระบวนการผันกลับไม่ได้แล้วย้อนกลับให้เป็นกระบวนการผันกลับ รูป (ก) เป็นการผสมน้ำ (กระบวนการผันกลับไม่ได้) จะได้เอนไทร์ปีเพิ่มขึ้น 101 จูล/องศา และเมื่อทำให้กระบวนการกลับไปสู่สภาวะเริ่มน้ำตามเดิม ดังรูป (ค) พนว่าเอนไทร์ปีของระบบ (น้ำ) ลดลง 101 จูล/องศา แต่จะไปเพิ่มให้กับแหล่งความร้อน 101 จูล/องศาเช่นกัน ดังนี้เมื่อพิจารณา 4.7 (ก) และ (ค) แล้ว เราจะได้ว่า เอนไทร์ปีของระบบโดยเดียวจะเพิ่มขึ้นเสมอในกระบวนการผันกลับไม่ได้ (จะได้พิสูจน์ภายหลัง) และเมื่อทำให้กลับไปสู่สภาวะเริ่มแรก (อย่างผันกลับ) แล้ว เอนไทร์ปีจะถ่ายเทให้กับระบบอื่น ๆ ด้วยปริมาณ (ค่า) ที่เท่ากับเอนไทร์ปีที่เพิ่มขึ้น

ส่วนรูป (ข) และ (ค) เป็นกระบวนการผันกลับทั้ง 2 รูป จะพบว่า รูป (ข) เอนไทร์ปีของระบบ (น้ำ) มีค่าเพิ่มขึ้น 101 จูล/องศา โดยแหล่งความร้อนมีเอนไทร์ปีลดลง 101 จูล/องศาด้วย และในรูป (ค) ระบบมีเอนไทร์ปีลดลง 101 จูล/องศา ซึ่งจะไปเพิ่มให้กับแหล่งความร้อนด้วยปริมาณเดียวกัน คือ 101 จูล/องศาเช่นกัน ดังนั้น ในกระบวนการผันกลับแล้วย้อนกลับไปสู่สภาวะเริ่มแรก ค่าเอนไทร์ปีของระบบและระบบอื่น ๆ (แหล่งความร้อน) จะไม่เปลี่ยนแปลง (มีค่าเท่ากัน)

4.3.5 กฎการเพิ่มเอนไทร์(principle of the increase of entropy) กระบวนการต่าง ๆ ที่เกิดขึ้นหรือเกิดขึ้นในธรรมชาติ เป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ทั้งสิ้น เราชีพิสูจน์ตามกฎข้อที่สองว่าเอนไทร์ปีของระบบโดยเดียวจะเพิ่มขึ้นเสมอ

เราทราบว่าการเปลี่ยนแปลงเอนไทร์ปีของระบบอื่น ๆ (สิ่งแวดล้อมหรือจักรภพ) ในกระบวนการผันกลับไม่ได้  $\delta S$  จะมีค่าเป็นบวก ดังนั้นเราจะเห็นว่าในกระบวนการผันกลับไม่ได้นั้น นำไปสู่การเพิ่มของเอนไทร์ ซึ่งรู้จักกันในชื่อของกฎการเพิ่มเอนไทร์

เราจะพิจารณาการเพิ่มเนื่อง trope ของระบบและสิ่งแวดล้อม ดังได้ก้าวมาแล้ว เมื่อระบบอุณหพลศาสตร์มีการเปลี่ยนแปลงสภาพ เนื่อง trope ของระบบอาจเพิ่มขึ้นหรือลดลงก็ได้ แต่ถ้านำการเปลี่ยนแปลงเนื่อง trope ของระบบและสิ่งแวดล้อมมารวมกันแล้ว ผลรวมของเนื่อง trope จะเพิ่มขึ้นเสมอ



รูปที่ 4.8 แสดงระบบอุณหพลศาสตร์และสิ่งแวดล้อม

การพิสูจน์ว่าเนื่อง trope ของระบบและสิ่งแวดล้อมเพิ่มขึ้นเสมอ แบ่งออกได้เป็น 2 กรณีด้วยกัน กรณีแรกระบบมีอุณหภูมิสูงกว่าสิ่งแวดล้อม จะเห็นความร้อนไหลออกจากระบบเข้าสู่สิ่งแวดล้อม และกรณีสองสิ่งแวดล้อมมีอุณหภูมิสูงกว่าระบบ ความร้อนจะไหลออกจากรสิ่งแวดล้อมเข้าไปยังระบบ ดังรูป 4.8

กรณีแรกระบบมีอุณหภูมิสูงกว่าสิ่งแวดล้อม ดังรูป (ก) ( $T_2 > T_1$ ) เมื่อใส่ปริมาตรควบคุมรอบระบบ จะได้

$$dS_{\text{ระบบ}} \geq -\frac{dQ}{T_2}$$

ใส่ปริมาตรควบคุมสิ่งแวดล้อม จะได้

$$dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq \frac{dQ}{T_1}$$

$$\therefore dS_{\text{ระบบ}} + dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq -\frac{dQ}{T_2} + \frac{dQ}{T_1}$$

$$\geq \frac{dQ}{T_1} - \frac{dQ}{T_2}$$

$\because T_2 > T_1$  ดังนั้น  $\left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2}\right)$  ต้องมากกว่า 0  
นั่นคือ  $dS_{\text{ระบบ}} + dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq 0$  .....4.16

กรณีสอง สิ่งแวดล้อมมีอุณหภูมิสูงกว่าระบบ ดังรูป (ข) ( $T_2 < T_1$ ) ใส่ปริมาตรควบคุมรอบระบบจะได้

$$dS_{\text{ระบบ}} \geq \frac{dQ}{T_2}$$

ใส่ปริมาตรควบคุมสิ่งแวดล้อม จะได้

$$dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq -\frac{dQ}{T_1}$$

$$\therefore dS_{\text{ระบบ}} + dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq \frac{dQ}{T_2} + \left(-\frac{dQ}{T_1}\right)$$

$$\geq \frac{dQ}{T_2} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1}\right)$$

$$\because T_1 > T_2 \text{ ดังนั้น } \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1}\right) \text{ ต้องมากกว่า } 0$$

นั่นคือ  $dS_{\text{ระบบ}} + dS_{\text{สิ่งแวดล้อม}} \geq 0$

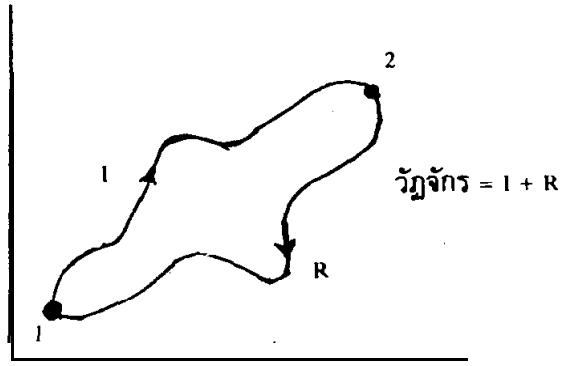
จากการพิสูจน์ทั้ง 2 กรณีให้ผลตรงกัน แสดงว่าผลรวมของเอนโทรปีของระบบ และสิ่งแวดล้อมมีค่าเพิ่มขึ้นเสมอ

สำหรับสมการ (4.16) มีความหมายดังนี้ สำหรับกระบวนการผันกลับให้ใช้เครื่องหมายเท่ากับ แต่ถ้าเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ใช้เครื่องหมายมากกว่า กระบวนการต่าง ๆ จะเกิดขึ้นได้เฉพาะที่ผลรวมของค่าการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของระบบกับค่าการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของสิ่งแวดล้อม จะมีค่าเป็นบวกหรืออยู่กับศูนย์แต่จะไม่มีค่าเป็นลบ (ลดลง)

สมการ (4.16) ใช้ได้กับระบบโดยเดียว (ระบบซึ่งแยกออกจากสิ่งแวดล้อมโดยเด็ดขาด) ดังนั้น

$$dS_{\text{ระบบโดยเดียว}} \geq 0$$

เมื่อ  $dS_{\text{ระบบโดยเดียว}}$  คือการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของระบบโดยเดียว



รูปที่ 4.9 วัฏจักรผันกลับไม่ได้

ในรูปที่ 4.9 เป็นวัฏจักรซึ่งประกอบด้วย 2 กระบวนการจากสภาวะ 1 และสภาวะ 2 ดังนี้ จาก  $1 \rightarrow 2$  เป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ (คือ I) และจาก  $2 \rightarrow 1$  เป็นกระบวนการผันกลับ (คือ R) ทั้งกระบวนการ I และ R จะเป็นวัฏจักร (ครบรอบ) ดังนั้นวัฏจักรจะเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ เมื่อใช้การไม่เท่ากันของเคลื่อนที่อุณหภูมิ จะได้ว่า

$$\oint \frac{dQ}{T} < 0$$

หรือเขียนเป็นผลบวกของ 2 กระบวนการ จะได้

$$\int_1^2 \left( \frac{dQ}{T} \right)_I + \int_2^1 \left( \frac{dQ}{T} \right)_R < 0$$

อินทิเกรตในกระบวนการ R จะได้

$$\int_2^1 \left( \frac{dQ}{T} \right)_R = S_1 - S_2$$

$$\therefore \int_1^2 \left( \frac{dQ}{T} \right)_I + (S_1 - S_2) < 0$$

$$\text{หรือ } S_2 - S_1 > \int_1^2 \left( \frac{dQ}{T} \right)_I$$

โดยทั่วไป เราเขียนว่า

$$S_2 - S_1 \geq \int_1^2 \frac{dQ}{T} \quad \dots\dots\dots 4.17$$

สมการ (4.17) ถ้าเป็นกระบวนการผันกลับให้ใช้เครื่องหมายเท่ากับ และใช้เครื่องหมายมากกว่าสำหรับกระบวนการผันกลับไม่ได้ สมการ (4.17) เรียกว่ากฎการเพิ่มแอนโตรพี

จากสมการ (4.17) ถ้าเป็นกระบวนการเมื่อความร้อนคงที่แล้ว  $\delta Q = 0$   
จะเห็นได้ว่า  $S_2 - S_1 \geq 0$

ถ้าเป็นกระบวนการผันกลับไม่ได้ที่มีความร้อนคงที่ เอนโทรปีจะต้องเพิ่มขึ้น  
นั่นคือ  $S_2 - S_1 > 0$   
หรือ  $S_2 > S_1$

ถ้าเป็นกระบวนการผันกลับที่มีความร้อนคงที่ การเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีจะ<sup>เป็นศูนย์</sup>หรือคงที่ ซึ่งเราจึงในข้อว่า กระบวนการไอโซโทรปิก

$$S_2 - S_1 = 0$$

$$\therefore S_2 = S_1$$

ดังนั้น สำหรับระบบโดดเดียว เราได้

$$\Delta S_{\text{ระบบโดดเดียว}} \geq 0$$

ซึ่งสรุปได้ว่า เอนโทรปีสำหรับระบบโดดเดียวในกระบวนการผันกลับไม่ได้ต้องเพิ่มขึ้นเสมอและ เอนโทรปีสำหรับระบบโดดเดียวในกระบวนการผันกลับจะคงที่

4.4 กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 3 (the third law of thermodynamics หรือ Nernst's Theorem) กล่าวว่า เอนโทรปีของสารบริสุทธ์ใด ๆ ที่มีความสมดุลทางอุณหพลศาสตร์ จะมีค่าใกล้ศูนย์ เมื่ออุณหภูมิสัมบูรณ์เข้าใกล้ศูนย์

สมมติให้อุณหภูมิ  $T$  ลดลงจนใกล้  $T_0$  ขณะเดียวกัน เอนโทรปี  $S$  ก็จะมีค่าใกล้  $S_0$  จากสาระดังกล่าวนำไปสู่ข้อจำกัดของเอนโทรปีของระบบ ดังนั้นกฎข้อที่สามจึงเขียนแทนด้วยสมการ ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{ขณะที่ } T \rightarrow T_0, \quad S &\rightarrow S_0 \\ \lim_{T \rightarrow 0\text{K}} \quad S &= S_0 \end{aligned}$$

$$\text{หรือ } \lim_{T \rightarrow 0\text{K}} \quad \Delta S = 0$$

กฎข้อที่สามเป็นการศึกษาค่าเอนโทรปีสัมบูรณ์ ในขณะที่อุณหภูมิสัมบูรณ์ของระบบมีค่าเข้าใกล้ศูนย์ หรืออาจกล่าวได้ว่า ถ้าระบบมีอุณหภูมิสัมบูรณ์เท่ากับศูนย์แล้ว เอนโทรปีของระบบจะเท่ากับ  $S_0$

กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 3 มีความสำคัญ เช่น ใช้ในการคำนวนหาเอนโทรปีสัมบูรณ์ ของสารใด ๆ ซึ่งจะให้ประโยชน์ในการหาที่ศักดิ์ของปฏิกิริยาเคมี ซึ่งนักเคมีจะได้ทำนาย สภาวะสมดุลของระบบของปฏิกิริยาเคมี

## สรุป

กฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 เป็นกฎที่บ่งบอกถึงทิศทาง ซึ่งกระบวนการของระบบโดยเดียวเกิดขึ้นได้ แบ่งออกเป็น 2 ข้อย่อๆ ซึ่งมีความทัดเทียมกัน คือ กฎข้อที่สอง ของเคลาชิอุสซึ่งมีความว่า เป็นไปไม่ได้ที่จะสร้างเครื่องจักรที่ทำงานเป็นวัฏจักรด้วยกระบวนการที่รับความร้อนจากแหล่งอุณหภูมิต่ำกว่าแล้วถ่ายเทความร้อนดังกล่าวให้แหล่งอุณหภูมิสูงกว่า ส่วนกฎข้อที่สองของเคลวินกล่าวว่า เป็นไปไม่ได้ที่จะสร้างเครื่องจักรซึ่งทำงานเป็นวัฏจักร โดยรับความร้อนจากแหล่งอุณหภูมิเดียวแล้วเปลี่ยนเป็นงานทั้งหมด เครื่องจักรแบบนี้เรียกว่า เครื่องจักรเคลื่อนที่แบบเพาเวอร์ชูลชนิดที่สอง ซึ่งเป็นไปไม่ได้ที่จะสร้างเครื่องจักรแบบนี้ เพราะ ขัดกับกฎข้อที่สอง ประสิทธิภาพของเครื่องจักรผันกลับสามารถพิสูจน์ได้ทั้ง 2 ข้อ เอนโกรปีเกิดหลังจากกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 2 เคลาชิอุสเป็นผู้ดังเอนโกรปี  $\sum \frac{Q}{T} \leq 0$  หรือ  $\int \frac{dQ}{T} \leq 0$  เป็นสมการของการไม่เท่ากันของเคลาชิอุส ซึ่งแสดงถึงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณความร้อนของแหล่งความร้อนกับอุณหภูมิ ซึ่งกระบวนการอาจผันกลับหรือผันกลับไม่ได้ ถ้าวัฏจักรเป็นกระบวนการผันกลับ จะได้  $\int \frac{dQ}{T} = 0$  และจะได้  $ds = \frac{dQ}{T}$  ซึ่งเอนโกรปีเป็นคุณสมบัติเอกซ์เพนเซฟ การเปลี่ยนแปลงเอนโกรปีในกระบวนการผันกลับสำหรับกระบวนการเมื่อความร้อนคงที่ซึ่งเรียกว่า ไอเซนทรอปิก ส่วน  $\Delta s = \frac{q_T}{T}$  และ  $\Delta s = \frac{1}{T}$  สำหรับกระบวนการเมื่ออุณหภูมิคงที่ซึ่งเรียกว่า ไอโซเทอร์มิก

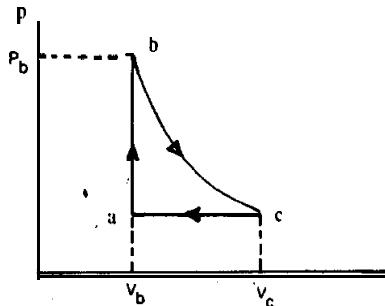
คงที่  $\Delta s = \int_{T_1}^{T_2} c_v \frac{dT}{T}$  และ  $\Delta s = \int_{T_1}^{T_2} c_p \frac{dT}{T}$  สำหรับกระบวนการที่มีปริมาตรคงที่ และ

กระบวนการเมื่อความกดดันคงที่ตามลำดับ การเปลี่ยนแปลงเอนโกรปีของกระบวนการผันกลับไม่ได้นั้น จะได้ว่าในระบบโดยเดียวเอนโกรปีจะเพิ่มขึ้นเสมอ และเมื่อทำให้กลับไปสู่สภาพเริ่มแรกอย่างผันกลับ เอนโกรปีจะถ่ายเทให้กับระบบอื่น ๆ ด้วยปริมาณที่เท่ากันเอนโกรปีที่เพิ่มขึ้น และเอนโกรปีของระบบโดยเดียวในกระบวนการผันกลับจะคงที่ ซึ่งเป็นกฎการเพิ่มของเอนโกรปี และกฎอุณหพลศาสตร์ข้อที่ 3 ซึ่งสรุปได้ว่า เมื่อระบบมีอุณหภูมิสัมบูรณ์เท่ากับศูนย์แล้ว เอนโกรปีของระบบจะเท่ากับ  $S_0$

## แบบฝึกหัดบทที่ 4

1. นักประดิษฐ์ต้องการที่จะออกแบบเครื่องยนต์ ซึ่งดูดกลืนความร้อน 100,000 บีทียู ที่อุณหภูมิ 400 เคลวิน และคายความร้อน 40,000 บีทียู ที่อุณหภูมิ 200 เคลวิน และทำงานได้ 15 กิโลวัตต์ชั่วโมง ท่านคิดว่าเครื่องยนต์นี้เป็นไปได้หรือไม่
2. เครื่องยนต์คาร์โนต์ดูดกลืนความร้อนที่อุณหภูมิ  $100^{\circ}\text{C}$  และคายความร้อนที่อุณหภูมิ  $0^{\circ}\text{C}$  ถ้าความร้อนที่ดูดกลืนมีค่า 1000 จูล งานที่เครื่องยนต์กระทำ ความร้อนที่ไหหลอก และประสิทธิภาพ
3. ถ้าเราต้องการจะเพิ่มประสิทธิภาพของเครื่องยนต์คาร์โนต์ ต่อไปนี้แบบไหนดีกว่า
  - ก. เพิ่ม  $T_2$  และให้  $T_1$  คงที่ไว้
  - ข. ลด  $T_1$  และให้  $T_2$  คงที่ไว้
4. พิสูจน์ทำงานของเดียวกับหัวข้อ 4.2 แต่ให้ใช้ตู้เย็น (refrigerator) แทนเครื่องยนต์
5. ตู้เย็นเครื่องหนึ่งมีประสิทธิภาพ (coefficient of performance) เป็นครึ่งหนึ่งของตู้เย็น คาร์โนต์ ทำงานระหว่างแหล่งความร้อนอุณหภูมิ 200 และ 400 เคลวิน โดยดูดความร้อน 600 จูล จากแหล่งความร้อนอุณหภูมิต่ำ จงหาจำนวนความร้อนที่คายออกให้แหล่งความร้อนอุณหภูมิสูง
6. ตู้เย็นคาร์โนต์ ทำงานระหว่างแหล่งความร้อนอุณหภูมิ  $0^{\circ}\text{C}$  และ  $100^{\circ}\text{C}$  (ก) ถ้าเครื่องดูดความร้อน 1000 จูล จากแหล่งความร้อนอุณหภูมิต่ำแล้ว จะคายความร้อนออกเท่าใด ที่แหล่งความร้อนอุณหภูมิสูง (ข) ประสิทธิภาพมีค่าเท่าใด
7. อุณหภูมิภายในตู้เย็นเครื่องหนึ่งเท่ากับศูนย์องศาเซลเซียส และอุณหภูมิภายในห้องที่ตั้งตู้เย็นมีค่า 25 องศาเซลเซียส ความร้อนจากภายในห้องไหลเข้าตู้เย็น  $8 \times 10^6$  จูล ทุก 24 ชั่วโมง (ความร้อนจำนวนนี้เพียงพอที่จะหลอมละลายน้ำแข็งได้ 50 ปอนด์) และความร้อนนี้จะต้องถูกบันทึกออกตู้เย็น เพื่อให้ตู้เย็นเย็นคงที่ สมมติว่าเครื่องทำงานแบบตู้เย็นคาร์โนต์ จงงานเป็นวัตต์ ที่ใช้ในการเดินเครื่องให้ทำงานได้ งานนั้น จงคำนวณหาค่าเงินที่เจ้าของจะต้องเสียเป็นค่างานนี้ต่อ 24 ชั่วโมง (สมมติว่าได้จากไฟฟ้า และมีราคาอยู่นิดหนึ่งกิโลวัตต์ชั่วโมงละ 1 บาท) แล้วลองปรับเปลี่ยนเทียบกับราคาของน้ำแข็ง 50 ปอนด์ (ประมาณ 25 บาท)

8. กําช อุณหภูมิจำนวน 1 โมล มี  $c_v = \frac{3}{2} R$  (monatomic ideal gas) เปลี่ยนแปลงแบบครบรอบ abc ในภาพ ช่วง bc เป็นการขยายตัวย้อนกลับที่มีความร้อนคงที่ ถ้า  $P_b = 10 \text{ atm}$   $V_b = 2 \text{ m}^3$  และ  $V_c = 4 \text{ m}^3$  (ก) จงหาความร้อนที่ให้เหล็กและไอลอจากกระบวนการ และ (ข) จงหาประสิทธิภาพของวงจรนี้ (ข) จงหาประสิทธิภาพสูงสุดของเครื่องยนต์ที่ทำงานในช่วงอุณหภูมิสูงสุดและต่ำสุดของวงจรนี้



9. ความด้านทาน 20 โอล์ฟ์ม มีกระแสงคงที่ให้หล่อผ่าน 10 แอมป์ร์ มีอุณหภูมิคงที่  $27^\circ\text{C}$  โดยการใช้น้ำเย็นให้หล่อผ่าน ในช่วงเวลา 1 วินาที จงหาการเปลี่ยนแปลงเอนโทรปีของ (ก) ความด้านทาน (ข) จักรวาล
10. ความด้านทาน 20 โอล์ฟ์ม มีฉนวนความร้อนหุ้ม มีกระแสงให้หล่อผ่าน 10 แอมป์ร์ ในเวลา 1 วินาที อุณหภูมิเริ่มต้นของความด้านทานเป็น  $10^\circ\text{C}$  มีมวล 5 g ค่าความร้อน จำเพาะ  $850 \text{ J/kg} \cdot \text{deg}$  (ก) การเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของความด้านทาน และ (ข) การเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของจักรวาล มีค่าเท่าใด
11. น้ำ 1 กิโลกรัม ถูกทำให้ร้อนโดยเตาไฟฟ้าจากอุณหภูมิ  $20^\circ\text{C}$  ถึง  $80^\circ\text{C}$  จงหาการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของ (ก) น้ำ, (ข) จักรวาล
12. น้ำ 1 กิโลกรัม อุณหภูมิ  $280\text{K}$  ผสมกับน้ำ 2 กิโลกรัม อุณหภูมิ  $310\text{K}$  ในภาชนะที่เป็นฉนวนความร้อน จงหาการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของจักรวาล
13. ของเหลวมวล  $m$  อุณหภูมิ  $T_1$  ผสมกับของเหลวชนิดเดียวกับมวลสาร เท่ากันอุณหภูมิ  $T_2$  ในภาชนะที่เป็นฉนวนความร้อน จงแสดงว่าการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของจักรวาล คือ

$$2mc_p \ln \frac{(T_1 + T_2)/2}{T_1 T_2}$$

และพิสูจน์ว่าค่านี้จะต้องเป็นบวก

14. (ก) น้ำ 1 กิโลกรัม อุณหภูมิ 0°C แต่กับแหล่งความร้อนอุณหภูมิ 100°C เมื่อน้ำมีอุณหภูมิ เท่ากับแหล่งความร้อน จึงการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของน้ำ, แหล่งความร้อนและจักรวาล  
 (ข) ถ้าน้ำันถูกทำให้ร้อนจาก 0°C ไปสูง 100°C โดยนำไปแต่กับแหล่งความร้อนอุณหภูมิ 50°C ก่อน พอน้ำร้อนเป็น 50°C แล้ว จึงนำไปแต่กับแหล่งความร้อนอุณหภูมิ 100°C จึงการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของจักรวาล  
 (ค) จงอธิบายการทำน้ำให้ร้อนจาก 0°C ไปสูง 100°C โดยเอนโทรปีของจักรวาลไม่เปลี่ยนแปลง
15. ค่าของ  $c_p$  สำหรับสารชนิดหนึ่งเขียนเป็นสมการได้ ดังนี้

$$c_p = a + bT$$

จึงการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของสาร มวล  $m$  ซึ่งร้อนขึ้นจากอุณหภูมิ  $T_1$  ไปเป็น  $T_2$  โดยความกดดันคงที่

16. น้ำ 10 กิโลกรัม อุณหภูมิ 20°C เปลี่ยนเป็นน้ำที่อุณหภูมิ 250°C โดยความกดดันคงที่ 1 บรรยากาศ จึงการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของน้ำ โดยกำหนดให้

$$c_p \text{ (liquid)} = 4180 \text{ 焦耳/กิโลกรัม-องศา}$$

$$c_p \text{ (vapor)} = 1670 + 0.494T + 1.86 \times 10^6 T^{-2} \text{ 焦耳/กิโลกรัม-องศา}$$

$$1_{23} \text{ (ที่ } 100^\circ\text{C)} = 22.6 \times 10^5 \text{ 焦耳/กิโลกรัม}$$

17. น้ำ 10 กิโลกรัม อุณหภูมิ 20°C เปลี่ยนเป็นน้ำแข็งอุณหภูมิลบ 10°C ที่ความกดดันคงที่ ให้  $c_p$  ของน้ำและน้ำแข็งมีค่าคงที่เท่ากับ 4180 焦耳/กิโลกรัม-องศา และ 2090 焦耳/กิโลกรัม-องศา ตามลำดับ ความร้อนของการเปลี่ยนสถานะ  $I_{12}$  มีค่า  $3.34 \times 10^5$  焦耳/กิโลกรัม จงคำนวณหาการเปลี่ยนแปลงของเอนโทรปีของระบบ

## ເຄລຍກຳຕອນ

1. ໄມໄດ້, ຂັດກັບກູງຂອໍທີສອງ
2. 270 ຈູລ, 730 ຈູລ, 27%
3. ແນບ ແຫ.
5. 1800 ຈູລ
6. (ກ) 1370 ຈູລ (ຂ) 2.7
7. 8.5 ວັດຕີ, 20 ສຕາງຄົກ
8. (ກ)  $20.3 \times 10^5$  ຈູລ,  $15.9 \times 10^5$  ຈູລ, 22% (ຂ) 68%
9. (ກ) 0, (ຂ) 6.7 ຈູລ/ອັກສາ
10. (ກ) 4.2 ຈູລ/ອັກສາ (ຂ) ເທົກກັນ
11. (ກ) 780 ຈູລ/ອັກສາ (ຂ) ເທົກກັນ
12. 15 ຈູລ/ອັກສາ
14. (ກ) 1300 ຈູລ/ອັກສາ, – 1120 ຈູລ/ອັກສາ, 180 ຈູລ/ອັກສາ (ຂ) 92 ຈູລ/ອັກສາ (ຄ) ເປັນຍິນ.  
ແບບຍັ້ນກລັບໄດ້ ໂດຍໃຊ້ແໜ່ງຄວາມຮັອນຈໍານວນເປັນອັນຕື່ບ ຮະຫວາງອຸນຫກົມີ 273K ແລະ  
373K
15.  $ma \ln \left( \frac{T_2}{T_1} \right) + mb \left( T_2 - T_1 \right)$
16.  $7.75 \times 10^4$  ຈູລ/ອັກສາ
17. all  $13.8 \times 10^3$  ຈູລ/ອັກສາ