

## บทที่ 6

### สรุปผลการศึกษาและข้อเสนอแนะ

#### 6.1 สรุปผลการศึกษา

1. ประสิทธิภาพในการสลายพลังงานของแ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันได โดยแ่งสลายพลังงานทั้ง 5 แบบ มีประสิทธิภาพในการสลายพลังงานอยู่ระหว่าง 35-90% ค่าประสิทธิภาพในการสลายพลังงานมีค่าเพิ่มขึ้น เมื่อค่าพารามิเตอร์เพิ่มขึ้น ซึ่งในการศึกษานี้กำหนดความยาวแ่งสลายพลังงาน (L) มีค่าคงที่ และควบคุมความยาวของน้ำกระโดดจากจุดเริ่มต้นถึงปลายแ่งสลายพลังงาน ( $L_x$ ) มีค่าค่อนข้างคงที่ โดยเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงลักษณะทางกายภาพของแ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้น โดยการปรับเปลี่ยนความสูงของชั้นบันได (s) และความยาวของชั้นบันได (l) จะมีผลต่อประสิทธิภาพการสลายพลังงาน โดยเมื่อมีการปรับเปลี่ยนความสูงของชั้นบันได (s) และความยาวของชั้นบันได (l) ให้เหมาะสมกับความยาวของน้ำกระโดด ( $L_x$ ) ซึ่งทำให้แ่งสลายพลังงานมีประสิทธิภาพในการสลายพลังงานได้สูงสุด โดยอัตราส่วนของ l/s ที่เหมาะสมกับแ่งสลายพลังงานทั้ง 5 รูปแบบ สรุปดังตาราง 6-1

ตารางที่ 6-1 สรุปอัตราส่วน l/s ของแ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้นโดยมีประสิทธิภาพในการสลายพลังงานสูงสุด

รูปแบบแ่งสลายพลังงาน	$S_1$	$S_2$	$S_3$	$S_4$	$S_0$
อัตราส่วน l/s	12.60	10.30	10.40	13.50	14.40

2. จากการวิเคราะห์ค่าสัมประสิทธิ์การลากตึง ( $C_D$ ) โดยค่าสัมประสิทธิ์การลากตึงขึ้นกับลักษณะรูปร่างของแ่งสลายพลังงาน และอัตราส่วนของความยาวชั้นบันได (l) ต่อความสูงของชั้นบันได (s) โดยในแต่ละลักษณะแ่งสลายพลังงานทั้ง 5 รูปแบบ คือ แบบ  $S_1$ , แบบ  $S_2$ , แบบ  $S_3$ , แบบ  $S_4$  และ แบบ  $S_0$  เมื่ออัตราส่วนของความยาวชั้นบันได (l) ต่อความสูงของชั้นบันได (s) เพิ่มขึ้นทำให้ค่าสัมประสิทธิ์การลากตึงเพิ่มขึ้น และค่าสัมประสิทธิ์การลากตึงมีการเปลี่ยนแปลงในทางกลับกันกับค่าอัตราส่วนระหว่างความสูงของแ่งสลายพลังงาน (d) ต่อความลึกการไหลก่อนเกิดน้ำกระโดด ( $y_1$ ) โดยค่าของสัมประสิทธิ์ที่เพิ่มขึ้นหรือลดลงเนื่องมาจากแรงลากตึงที่เกิดขึ้น

ในแอ่งสลายพลังงานมีค่ามากหรือน้อย ซึ่งค่าแรงลากดึงจะมากหรือน้อยก็ขึ้นอยู่กับการปรับลักษณะทางกายภาพของแอ่งสลายพลังงานแบบขั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน ซึ่งเมื่อมีการปรับเปลี่ยนความสูงขั้นบันได ( $s$ ) และความยาวของขั้นบันได( $l$ ) ให้เหมาะสมกับความยาวของน้ำกระโดด ( $L_x$ ) ก็ทำให้เกิดแรงลากดึงสูงสุดในแอ่งสลายพลังงานทำให้การสลายพลังงานเกิดขึ้นสูงสุดตามไปด้วย โดยในการปรับลักษณะของแอ่งสลายพลังงานแบบขั้นบันไดบนพื้นเอียงชันเพื่อให้เกิดแรงลากดึงสูงสุดนั้น สรุปได้ดังตาราง 6-1

3. การวิเคราะห์ความสัมพันธ์ของตัวแปรไร้มิติของอัตราส่วนระหว่างการสลายพลังงานในแอ่งสลายพลังงานต่อความลึกการไหลก่อนเกิดน้ำกระโดด ( $\Delta E/y_1$ ) , ความยาวขั้นบันไดของแอ่งสลายพลังงานต่อความลึกการไหลก่อนเกิดน้ำกระโดด ( $l/y_1$ ) และ ความสูงของขั้นบันไดต่อความลึกการไหลก่อนเกิดน้ำกระโดด ( $s/y_1$ ) ของแอ่งสลายพลังงานแบบขั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน แสดงว่าลักษณะรูปร่างของแอ่งสลายพลังงานแต่ละรูปแบบ เมื่อพิจารณาอัตราส่วนความยาวขั้นบันไดของแอ่งสลายพลังงานต่อความลึกการไหลก่อนเกิดน้ำกระโดด ( $l/y_1$ ) มีค่าคงที่ จากกราฟความสัมพันธ์ในตัวแปรไร้มิติ ในแอ่งสลายพลังงานรูปแบบหนึ่งๆ เมื่อต้องการสลายพลังงานให้ได้สูงสุด ต้องมีการปรับเปลี่ยนความยาวขั้นบันได ( $l$ ) ต่อความสูงของขั้นบันได ( $s$ )ของแอ่งสลายพลังงานให้เหมาะสมกับค่าความยาวของน้ำกระโดด ( $L_x$ ) เมื่อปรับเปลี่ยนลักษณะทางกายภาพของแอ่งสลายพลังงานเป็นไปตามบทสรุปดังตาราง 6-1 จะทำให้แอ่งสลายพลังงานมีประสิทธิภาพในการสลายพลังงานได้สูงที่สุด

4. ลักษณะความดันและผิวน้ำของแอ่งสลายพลังงาน ได้วิเคราะห์ในรูปแบบของผิวน้ำไร้มิติ ซึ่งลักษณะของผิวน้ำที่เกิดขึ้นในแอ่งสลายพลังงานจะมีการเปลี่ยนแปลงที่บริเวณขั้นบันได โดยลักษณะผิวน้ำที่เปลี่ยนแปลงจากมากมาน้อย ทำให้เกิดการสลายพลังงานขึ้นบริเวณขั้นบันได เมื่อต้องการให้เกิดการสลายพลังงานมาก ต้องปรับเปลี่ยนอัตราส่วนของความสูงขั้นบันได( $s$ ) ต่อความยาวขั้นบันได( $l$ ) ของแอ่งสลายพลังงานให้เหมาะสมกับความยาวของน้ำกระโดด โดยลักษณะที่มีความเหมาะสมควรเป็นไปตามข้อสรุปดังตาราง 6-1

5. จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์อัตราส่วนระหว่าง  $\frac{y_s/y_1}{y_2/y_1}$  (ratio/effectiveness of step) และ ค่าฟรูดนัมเบอร์ ( $F_1$ ) ของแอ่งสลายพลังงานแบบขั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน แสดงว่าขั้นบันไดในแอ่งสลายพลังงานมีผลต่อความลึกน้ำหลังเกิดน้ำกระโดด เมื่อเปรียบเทียบกับพื้นราบพบว่าขั้นบันไดช่วยในการลดความลึกน้ำ (sequent depth) หลังเกิดน้ำกระโดด ได้มากกว่าการเกิดน้ำกระโดดบนพื้นราบ และขั้นบันไดยังมีผลในการช่วยสลายพลังงานได้เพิ่มมากขึ้นด้วย โดยจะมีผลมากขึ้นเมื่อค่าฟรูดนัมเบอร์เพิ่มมากขึ้น

6. จากการวิเคราะห์อัตราส่วนความยาวของน้ำกระโดดจากจุดเริ่มต้นจนถึงปลายแอ่งสลายพลังงาน ( $L_x$ ) ต่อ ความลึกด้านท้ายน้ำ ( $y_s$ ) กับความสัมพันธ์ กับค่าฟรูดนัมเบอร์ ในแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้น อัตราส่วน  $L_x/y_s$  มีความสัมพันธ์ไม่เด่นชัดกับค่าฟรูดนัมเบอร์ ไม่สามารถสรุปความสัมพันธ์ดังกล่าวได้ ทั้งนี้เนื่องมาจากการควบคุมระดับน้ำด้านท้ายน้ำเพื่อให้เกิดระยะ  $L_x$  คงที่ จึงทำให้อัตราส่วนของ  $L_x/y_s$  มีความสัมพันธ์ไม่เด่นชัดกับค่าฟรูดนัมเบอร์

## 6.2 ข้อเสนอแนะและแนวทางในการทำวิจัยต่อไป

1. เนื่องจากการศึกษานี้มุ่งเน้นถึงประสิทธิภาพของการสลายพลังงานของแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้นโดยการกำหนดให้อัตราส่วนของ  $l/s$  ในแต่ละรูปแบบมีค่าคงที่ ซึ่งการศึกษาไม่ได้เปรียบเทียบ แต่ละรูปแบบเมื่ออัตราส่วนของ  $l/s$  ไม่คงที่เพื่อดูถึงประสิทธิภาพการสลายพลังงานที่เกิดขึ้นว่ามีความแตกต่างกันอย่างไร จึงควรมีการปรับเปลี่ยนความยาวของชั้นบันได ( $l$ ) ให้มีความยาวของชั้นบันไดไม่เท่ากันทุกชั้น หรือโดยมีการปรับเปลี่ยนความสูงของชั้นบันได ( $s$ ) ให้มีความสูงไม่เท่ากันทุกชั้น หรืออาจจะมีการปรับทั้ง ความยาวของชั้นบันได และความสูงของชั้นบันได ให้มีความสูงไม่เท่ากันทุกชั้น เพื่อศึกษาลักษณะและรูปร่างของแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้นที่มีผลต่อการสลายพลังงานให้ครอบคลุมทุกกรณี เพื่อใช้ประยุกต์ในการออกแบบต่อไป

2. ในการศึกษาครั้งนี้มุ่งเน้นเฉพาะด้านการสลายพลังงานของแอ่งสลายพลังงาน โดยไม่ได้ศึกษาถึงพลังงานที่ออกจากแอ่งสลายพลังงานว่ามีผลต่อการกัดเซาะด้านท้ายน้ำมากนักเพียงใด จึงควรทำการศึกษาถึงการกัดเซาะบริเวณปลายแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงขึ้น เนื่องจากพลังงานที่ออกจากแอ่งสลายพลังงานเป็นปัญหาหนึ่งทางด้านชลศาสตร์ หากไม่มีการศึกษาอย่างถูกต้องอาจก่อให้เกิดความเสียหายต่ออาคารตามมาในภายหลัง

3. เนื่องจากการศึกษานี้มุ่งเน้นถึงประสิทธิภาพของการสลายพลังงานในแต่ละรูปแบบของแอ่งสลายพลังงานที่แตกต่างกัน แต่ในข้อเท็จจริงในทางปฏิบัตินั้น ประสิทธิภาพของการสลายพลังงานที่สูง (มีพลังงานสลายได้มาก) ของแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดดังกล่าว อาจมีผลของความไม่เหมาะสมอื่นเกิดขึ้นได้ โดยเฉพาะปัญหาทางด้านชลศาสตร์การไหลปัญหาหนึ่งที่สำคัญมากคือ ปัญหาการเกิด cavitation จากการไหลผ่านโครงสร้างที่มีการเปลี่ยนแปลงระดับของขอบเขตการไหลอย่างทันทีทันใด เช่น การยกตัวหรือกดพื้นท้องน้ำในแอ่งสลายพลังงาน ซึ่งมักพบปัญหาของการเกิด cavitation ในบริเวณดังกล่าว ดังนั้น ในการนำผลการศึกษานี้ไปประยุกต์ใช้ในทางปฏิบัติควรจะมีการศึกษาถึงความเหมาะสมของปัญหาดังกล่าวด้วย

4. เนื่องจากการศึกษานี้มุ่งเน้นถึงการศึกษาการสลายพลังงานในแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน โดยในการศึกษาจะควบคุมลักษณะความยาวของน้ำกระโดดจากจุดเริ่มต้น จนถึงจุดสิ้นสุดแอ่งสลายพลังงาน ( $L_x$ ) ให้มีค่าค่อนข้างคงที่และกำหนดแอ่งสลายพลังงานให้มีค่าคงที่ ( $L$ ) ซึ่งในทางปฏิบัติไม่สามารถควบคุมให้เกิดน้ำกระโดดลักษณะนี้ได้ จึงควรมีการศึกษาความยาวน้ำกระโดด (length of jump) ที่เกิดขึ้นจริงในแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน เพื่อใช้เป็นมาตรฐานในการออกแบบแอ่งสลายพลังงานแบบชั้นบันไดบนพื้นเอียงชัน เพราะความยาวน้ำกระโดดเป็นปัจจัยที่ส่งผลต่อการออกแบบแอ่งสลายพลังงาน

5. ควรมีการศึกษาเพิ่มเติมในการประยุกต์ใช้ในการออกแบบในการทำงานจริง โดยต้องคำนึงถึงความเป็นไปได้ในการทำงานจริง ซึ่งมีความเหมาะสมทางด้านชลศาสตร์ ด้านโครงสร้าง รวมถึงด้านเศรษฐศาสตร์ เพื่อให้เกิดประโยชน์สูงสุด