การควบคุมการสั้นใหวของอาคารเนื่องจากแผ่นดินไหวโดยใช้มวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ



นายพิสิฐ ยิ่งมโนกิจ

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2543 ISBN 974-346-153-1 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

3 1 ส.ค. 2**547**

I19437134

VIBRATION CONTROL OF BUILDINGS UNDER SEISMIC EXCITATION USING A SEMI-ACTIVE TUNED MASS DAMPER

Mr. Pisit Yingmanokit

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of Master of Engineering in Civil Engineering Department of Civil Engineering Faculty of Engineering Chulalongkorn University Academic Year 2000 ISBN 974-346-153-1

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การควบคุมการสั้นไหวของอาคารเนื่องจากแผ่นดินไหวโดยใช้มวลหน่วง
	ปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ
โดย	นายพิสิฐ ยิ่งมโนกิจ
ภาควิซา	วิศากรรมโยธา
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ทศพล ปิ่นแก้ว

คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

Mule คณบดีคณะวิศวกรรมศาสตร์

(ศาสตราจารย์ ดร.สมศักดิ์ ปัญญาแก้ว)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

จากการ ประธานกรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.ปณิธาณ ลักคุณะประสิทธิ์)

___________อาจารย์ที่ปรึกษา

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ทศพล ปิ่นแก้ว)

.....กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.พูลศักดิ์ เพียรสุสม)

พิสิฐ ยิ่งมโนกิจ : การลดการสั่นไหวของอาคารเนื่องจากแผ่นดินไหวโดยใช้มวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอก ทีฟ. (VIBRATION CONTROL OF BUILDINGS UNDER SEISMIC EXCITATION USING A SEMI-ACTIVE TUNED MASS DAMPER)

อ. ที่ปรึกษา : ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ทศพลปิ่นแก้ว, 91 หน้า. ISBN 974-346-153-1.

งานวิจัยนี้ได้ทำการศึกษาประสิทธิภาพของการใช้มวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟหนึ่งหน่วยในการลด การสันไหวของอาคารภายใต้การเกิดแผ่นดินไหว ในงานวิจัยได้ใช้พารามิเตอร์ของอาคารในโหมดการสั่นหลักใน การวิเคราะห์การสั่นไหวแบบอิลาสติก จากการใช้มวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟพบว่ามีประสิทธิภาพในการ ลดการสั่นไหวของโครงสร้างได้มากกว่าระบบแพสสีฟ ในขณะที่มีเสถียรภาพมากกว่าระบบแอกทีฟ เนื่องจาก ว่ามวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟนี้จะใช้ตัวหน่วงที่มีความสามารถในการปรับความหน่วงได้ภายในเวลาอันรวด เร็วและใช้พลังงานที่ต่ำจึงทำให้สามารถควบคุมการสั่นของมวลหน่วงปรับค่าให้เป็นไปอย่างเหมาะสม

จากผลการศึกษาทำให้ได้แนวทางในการออกแบบการควบคุมมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟตามการ ควบคุมแบบควอดราติกเซิงเส้นให้มีประสิทธิภาพในการลดการสั้นไหวของอาคารมากขึ้น โดยสามารถใช้ค่าราก ที่สองของค่าเฉลี่ยกำลังสองของอัตราส่วนขยายพลศาสตร์ที่ต่ำที่สุดเป็นเกณฑ์ในการหาค่าเมตริกซ์น้ำหนักสำหรับ แรงควบคุมที่เหมาะสมที่สุดกับตัวหน่วงที่ใช้ได้

นอกจากนี้งานวิจัยยังได้ทำการศึกษาความเป็นไปได้ในการใช้มวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟในทาง ปฏิบัติโดยทำการทดสอบตัวหน่วงซึ่งภายในบรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าที่สามารถทำให้ตัวหน่วงสามารถปรับ ค่าความหน่วงได้ภายในเวลาอันสั้น จากผลการทดสอบตัวหน่วงทำให้ได้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ซึ่งเมื่อนำ มาวิเคราะห์ในเชิงตัวเลขทางคอมพิวเตอร์พบว่าตัวหน่งดังกล่าวนี้มีความสามารถในการลดการสั่นไหวของอาคาร ได้อย่างมีประสิทธิภาพในแง่ของรากที่สองของค่าเฉลี่ยกำลังสองของการสั่นไหวของโครงสร้างและสามารถลดการ สั่นสูงสุดของโครงสร้างได้เล็กน้อย

ภาควิชา <u>วิศวกรรมโยธา</u> สาขาวิชา <u>วิศวกรรมโยธา</u> ปีการศึกษา <u>2543</u>

4170441821 : MAJOR CIVIL ENGINEERING KEY WORD: SEMI ACTIVE CONTROL / TUNED MASS DAMPER / STRUCTURAL CONTROL / VIBRATION CONTROL MR. PISIT YINGMANOKIT : VIBRATION CONTROL OF BUILDINGS UNDER SEISMIC EXCITATION USING A SEMI-ACTIVE TUNED MASS DAMPER. (THESIS TITLE) THESIS ADVISOR : ASSISTANT PROFESSOR DR. TOSPOL PINKAEW, 91 pp. ISBN 974-346-153-1.

This research studies the effectiveness of a semi-active tuned mass damper (STMD) for vibration reduction of buildings induced by seismic excitations. This study assumes that the structure is vibrated in the first mode within its elastic range. It is found that the STMD can be more effective in reducing the vibration of the structure than the passive tuned mass damper (TMD) while it is more reliable than the active tuned mass damper (ATMD). Since the STMD can abruptly adjust its damping property, it makes the auxiliary mass move in the proper way.

To design an appropriate control algorithm for the STMD, the use of the minimum of rootmean-esquare of dynamic amplification factor is considered for finding the optimum weight matrix of control force. The best weight matrix of control force gives the best control algorithm for STMD.

Finally, the study investigates the possibility of using a magnetro rheological damper, which can adjust its damping property in a very short time, to be the adjustable damper in the STMD. From the test results, the mathematical model of damper, which can be used in computer simulation, is obtained. The simulations of the building with STMD under various ground excitations are performed. The results indicate that the STMD can significantly reduce the root-mean-square displacement but slightly reduce the peak displacement of the structure over those of the traditional TMD.

Department	CIVIL ENGINEERING	Student's signature	จาสร ย่อมโนกง
Concentration	CIVIL ENGINEERING	Advisor's signature	trap 1 h
Academic year	2000		

กิตติกรรมประกาศ

ทำวิจัยของกราบขอบพระคุณผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ทศพล ปิ่นแก้ว อาจารย์ที่ ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่ได้สละเวลาอันมีค่าให้ความรู้, คำแนะนำ, แง่คิด และให้ความช่วยเหลือ ต่างๆอันเป็นประโยชน์ต่อการทำวิจัยเป็นอันมาก

ขอกราบขอบพระคุณศาสตราจารย์ ดร. ปณิธาน ลักคุณะประสิทธิ์ และ ผู้ช่วย ศาสตราจารย์ ดร. พูลศักดิ์ เพียรสุสม ที่ให้ความกรุณาเป็นกรรมการตรวจสอบวิทยานิพนธ์พร้อม ทั้งให้คำแนะนำและแง่คิดที่เป็นประโยชน์ในการทำให้วิทยานิพนธ์เล่มนี้สมบูรณ์มากขึ้น

ขอกราบขอบพระคุณคุณพ่อและคุณแม่ของผู้วิจัยที่ส่งเสียให้ผู้วิจัยได้มีโอกาส ทางการศึกษาและเป็นกำลังใจให้ผู้วิจัยในการศึกษามาโดยตลอด

ขอขอบพระคุณสำนักงานกองทุนสนับสนุนงานวิจัย (สกว.) และทางบัณฑิต วิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่สนับสนุนเงินทุนที่ใช้ในงานวิจัย

ขอขอบคุณพี่สมนึกและพี่วรพงษ์ที่สอนใช้เครื่องมือและให้คำแนะนำในการ

ทดสอบ

ขอขอบคุณรุ่นพี่และเพื่อนๆที่ห้องอุโมงค์ลมที่ให้คำแนะนำ,คำปรึกษาและความ ช่วยเหลือต่างๆตลอดการวิจัย

ขอขอบคุณทุกๆคนที่ให้ความช่วยเหลือและเป็นกำลังใจให้ผู้วิจัยทำงานวิจัยนี้ได้ สำเร็จลุล่วงไปได้

สุดท้ายนี้ผู้วิจัยขออุทิศคุณประโยชน์ที่เกิดขึ้นจากการวิจัยในครั้งนี้ให้แก่ผู้ด้อย โอกาสทางการศึกษาทุกๆคน

		ν
สา	รเ	រលូ

บทที่	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	٩
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	્લ
กิตติกรรมประกาศ	ุณ
สารบัญ	1
สารบัญตาราง	ณ
สารบัญรูปภาพ	រា
สัญลักษณ์	_ (P)
บทที่ 1 บทนำ	_1
1.1 ความเป็นมาของการวิจัย	_1
1.2 งานวิจัยที่ผ่านมาในอดีต	.2
1.3 วัตถุประสงค์ของการวิจัย	.7
1.4 ขอบเขตการวิจัย	.7
1.5 ประโยชน์ที่ได้รับจากการวิจัย	.8
1.6 วิธีดำเนินการวิจัย	_8
บทที่ 2 หลักการและทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง	.9
2.1 ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแพลสีฟ่	.9
2.2 ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟหลายหน่วย	. 13
2.3 ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแอกทีฟ	_15
2.4 ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ	. 18
บทที่ 3 การเปรียบเทียบประสิทธิภาพของการลดการสั้นใหวของโครงสร้างโดยใช้	
ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟ, มวลหน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟหลาย	
หน่วยและมวลหน่วงปรับค่าแบบกึงแอกทีฟ	_22
3.1 กรณีลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เป็นฮาร์โมนิก	24
3.2 กรณีลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่ตรวจวัดได้ในอดีต	31

	٩			
สา	รบ	ณ	(Ø)	อ)
		· •	•	

บทที่	หน้า
บทที่ 4 การเพิ่มประสิทธิภาพของมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟโดยพิจารณาผล	
ของพารามิเตอร์ต่างๆ	38
4.1 อิทธิพลของค่า R ต่อประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่ง	
แอกทีฟ	38
4.2 อิทธิพลของช่วงการปรับค่าความหน่วงต่อประสิทธิภาพของระบบมวล	
หน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ	40
บทที่ 5 การทดสอบเพื่อศึกษาความเป็นไปได้ในทางปฏิบัติของตัวหน่วงตัวอย่าง	45
5.1 หลักการทำงานของตัวหน่วงที่เลือกใช้เป็นตัวอย่างในการศึกษา	46
5.2 การทดสอบหาคุณสมบัติของตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่า	47
5.3 การสร้างแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของตัวหน่วงที่ใช้ในการศึกษา	56
บทที่ 6 การตรวจสอบประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟโดย	
ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่า	61
6.1 กรณีลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เป็นฮาร์โมนิก	62
6.2 กรณีลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่ตรวจวัดได้ในอดีต	68
บทที่ 7 บทลรุป	76
7.1 สรุปผล	76
7.2 ข้อเสนอแนะ	78
รายการอ้างอิง	79
ภาคผนวก	81
ประวัติผู้วิจัย	91

สารบัญตาราง

ตาราง		หน้า
ตารางที่ 3.1	แสดงค่าพารามิเตอร์ต่างๆที่ใช้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบ	
	แพสสีฟ	22
ตารางที่ 3.2	แสดงค่าพารามิเตอร์ต่างๆที่ใช้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบ	
	แพสสีฟหลายหน่วย	23
ตารางที่ 3.3	แสดงค่าพารามิเตอร์ต่างๆที่ใช้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบ	
	แอกทีฟ	24
ตารางที่ 3.4	แสดงขนาดของการสั้นไหวของโครงสร้างในกรณีต่างๆ	26
ตารางที่ 3.5	แสดงผลต่างเฟลระหว่างแรงหน่วงของมวลหน่วงและแรงหน่วงของ	
	โครงสร้าง	30
ตารางที่ 3.6	แสดงค่าอัตราส่วนระหว่างแรงหน่วงจากระบบมวลหน่วงและแรง	
	หน่วงของโครงสร้าง	30
ตารางที่ 3.7	แสดงขนาดของการสันไหวของโครงสร้างในกรณีต่างๆ	34
ตารางที่ 6.1	แสดงขนาดของการสันไหวของโครงสร้างในกรณีต่างๆ	64
ตารางที่ 6.2	แสดงขนาดของการสั้นไหวของโครงสร้างในกรณีต่างๆ	69

สารบัญภาพ

ภาพประกอ	Ш	หน้า
รูปที่ 1.1	แสดงลักษณะของระบบมวลหน่งปรับค่าแบบแพสสีพ่	3
รูปที่ 2.1	แสดงแบบจำลองของวิธีการแบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟ	9
รูปที่ 2.2	แสดงแผนภาพอิสระของโครงสร้าง	9
รูปที่ 2.3	แสดงแผนภาพอิสระของมวลหน่วง	10
รูปที่ 2.4	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของแรงต่อโครงสร้าง โดยกำหนดความถี่ของมวล	
	หน่วงไว้อย่างเหมาะสม	12
ภูปที่ 2.5	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของมวลหน่วงต่อโครงสร้าง โดยกำหนดความถี่ของ	
	แรงเท่ากับความถี่ของโครงสร้าง	13
รูปที่ 2.6	แสดงประสิทธิภาพของมวลหน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟหลายหน่วยที่ใช้	
	จำนวนมวลหน่วง 5 หน่วย โดยใช้ค่าอัตราส่วนความหน่วงมีค่า 1	
	และ 6 เปอร์เซ็นต์ของค่าอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ	15
รูปที่ 2.7	แสดงแบบจำลองของวิธีการแบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแอกที่พ่	15
รูปที่ 2.8	แสดงแผนผังขั้นตอนการทำงานในระบบควบคุมแบบแอกทีฟ	17
รูปที่ 2.9	แสดงแบบจำลองของวิธีการแบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ	
รูปที่ 2.10	แสดงแผนภาพอิสระของโครงสร้างและมวลหน่วงในวิธีการควบคุม	
	แบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ	19
รูปที่ 3.1	แสดงการสั่นใหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 20 gals ค่าความถี่ของคลื่นเท่ากับความถี่ของ	
	โครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุม, ควบคุมด้วยมวล	
	หน่วงปรับค่าแบบแพสสีฟหนึ่งหน่วย,หลายหน่วย และมวลหน่วงปรับ	
	ค่าแบบกึ่งแอกทีฟ	25
รูปที่ 3.2	แสดงการสั้นไหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 20 gals ค่าความถี่ของคลื่นเท่ากับความถี่ 0.94	
	เท่าของความถี่ของโครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุม	
	และถูกควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	25

ภาพประกอ	U	หน้า
รูปที่ 3.3	แสดงการสั้นไหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 20 gals ค่าความถี่ของคลื่น 0.90 เท่าของ	
	ความถี่ของโครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
	ควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	25
รูปที่ 3.4	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ความถี่ของสัญญาณแผ่น	
	ดินไหวมีค่าเท่ากับความถี่ของโครงสร้าง	26
ภูปที่ 3 .5	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ความถี่ของสัญญาณแผ่น	
	ดินไหวมีค่า 0.94 เท่าของความถี่ของโครงสร้าง	27
รูปที่ 3.6	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ความถี่ของสัญญาณแผ่น	
	ดินไหวมีค่า 0.90 เท่าของความถี่ของโครงสร้าง	27
ถูปที่ 3.7	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องมาจากแรงปฏิกิริยาเนื่องจากการสั่นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ความถึ่	
	ของสัญญาณแผ่นดินไหวมีค่าเท่ากับของความถี่ของโครงสร้าง	28
รูปที่ 3.8	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องมาจากแรงปฏิกิริยาเนื่องจากการสั่นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ความถึ	
	ของสัญญาณแผ่นดินไหวมีค่า 0.94 เท่าของความถี่ของโครงสร้าง	29
รูปที่ 3.9	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องมาจากแรงปฏิกิริยาเนื่องจากการสั้นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ความถึ	
	ของสัญญาณแผ่นดินไหวมีค่า 0.90 เท่าของความถี่ของโครงสร้าง	29
รูปที่ 3.10	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของมวลหน่วงต่อโครงสร้างในกรณีโครงสร้างยังไม่ได้	
	ถูกควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	

9	,	1 .
สารบ	ุญภาพ	(ตอ)
		(/

ภาพประกอเ	- · · ·	หน้า
รูปที่ 3.1 1	แสดงลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครและรูป	
	แสดงสเปกตรัมของคลื่นสัญญาณ	
รู ปที่ 3.12	แสดงลักษณะคลื่นแม่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกและรูปแสดง	
	สเปกตรัมของคลื่นสัญญาณ <u>.</u>	
ู ญปที่ 3.13	แสดงลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวเอลเซ็นโทรและรูปแสดงสเปกตรัมของ	
	คลื่นสัญญาณ	32
_ิ รูปที่ 3.14	แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหวที่	
	เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
	ควบคุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ	33
รูปที่ 3.15	แสดงการลั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหวที่	
	เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูกควบ	
	คุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ	33
รูปที่ 3.16	แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหว	
	เอลเซ็นโทรกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูกควบคุมด้วย	
	มวลหน่วงแบบต่างๆ	
รู ปที่ 3.17	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	ที่เกิดที่กรุงเทพมหานคร	35
<i>ถ</i> ูปที่ 3.18	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	ที่เกิดที่กรุงเม็กซิโก	35
รูปที่ 3.19	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าระบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	เอลเซ็นโทร	
รูปที่ 3.20	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
_	เนื่องมาจากแรงปฏิกีริยาเนื่องจากการสั่นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ใช้	
	ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดที่กรุงเทพมหานคร	

ภาพประกอ	บ	หน้า
_{ูรู} ปที่ 3.21	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องมาจากแรงปฏิกิริยาเนื่องจากการสั่นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ใช้	
	ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดที่กรุงเม็กซิโก	
_{ภู} ปที่ 3.22	แสดงเทอมของแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องมาจากแรงปฏิกิริยาเนื่องจากการสั่นไหวของมวลหน่วงในกรณี	
	ของการควบคุมโครงสร้างด้วยมวลหน่วงระบบต่างๆ ในกรณีที่ใช้	
	ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวเอลเซ็นโทร	
ู ปที่ 4.1	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของแรงต่อโครงสร้างในกรณีที่ควบคุมด้วยมวลหน่วง	
	ปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟที่เลือกค่า R ค่าต่างๆ	
รูปที่ 4.2	แสดงการหาค่า R ที่เหมาะสมโดยการพิจารณาค่าR ที่ทำให้ค่ารากที่	
	สองของค่าเฉลี่ยกำลังสองของสัมประสิทธิ์การขยายทางพลศาสตร์มี	
	ค่าต่ำที่สุด	40
_ถ ูปที่ 4.3	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของแรงต่อโครงสร้างในกรณีที่ควบคุมด้วยมวลหน่วง	
	ปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟที่มีค่าต่ำสุดของความหน่วงที่ปรับได้เท่ากัน	
	(0 %ของอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ) แต่ค่ามากที่สุดมีค่าแตกต่างกัน	41
รูปที่ 4.4	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การขยายพลศาสตร์และ	
	อัตราส่วนความถี่ของแรงต่อโครงสร้างในกรณีที่ควบคุมด้วยมวลหน่วง	
	ปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟที่มีค่าต่ำสุดของความหน่วงที่ปรับได้เท่ากัน	
	(5 %ของอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ) แต่ค่ามากที่สุดมีค่าแตกต่างกัน	
<u>ร</u> ูปที่ 4.5	แสดงประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าที่เลือกค่า R ค่าต่างๆ	
-	โดยที่ตัวหน่วงมีค่าต่ำสุดของความหน่วงที่สามารถปรับค่าได้เท่ากัน	
	(0 %ของอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ)	
รูปที่ 4.6	แสดงประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าที่เลือกค่า R ค่าต่างๆ	
-	โดยที่ตัวหน่วงมีค่าต่ำสุดของความหน่วงที่สามารถปรับค่าได้เท่ากัน	
	(5 %ของอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ)	

ภาพประกอ	บ	หน้า
รูปที่ 4.7	แสดงประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าที่เลือกค่า R ค่าต่างๆ	
	โดยที่ตัวหน่วงมีค่าต่ำสุดของความหน่วงที่สามารถปรับค่าได้เท่ากัน	
	(10 %ของอัตราส่วนความหน่วงวิกฤติ <u>)</u>	43
รูปที่ 4.8	แสดงประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าที่เลือกค่า R ค่าต่างๆ	
	โดยที่ช่วงความสามารถในการปรับค่าความหน่วงของตัวหน่วงมีค่า	
	แตกต่างกัน	44
รูปที่ 4.9	แสดงการเปรียบเทียบประสิทธิภาพของระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบ	
	กึ่งแอกทีฟเมื่อเลือกใช้ตัวหน่วงที่มีช่วงความสามารถในการปรับค่า	
	ต่างกัน โดยใช้ค่า R ที่เหมาะสมสำหรับแต่ละกรณี	44
รูปที่ 5.1	แสดงแบบจํลองการจัดเรียงตัวของโมเลกุลเมื่อมีการเปลี่ยนแปลง	
	สนามแม่เหล็ก	45
รูปที่ 5.2	แสดงการทดสอบเพื่อหาคุณสมบัติของตัวหน่วง	
รูปที่ 5.3	แสดงลักษณะภายในของตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าไว้	
	ภายใน	47
รูปที่ 5.4	แสดงแผนภาพการติดตั้งอุปกรณ์ทดสอบและการเก็บข้อมูล	
รูปที่ 5.5	แสดงตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าไว้ภายใน (Magneto-	
	rheological damper)	48
รูปที่ 5.6	แสดงเครื่องป้อนไฟฟ้ากระแสตรงสำหรับป้อนไฟฟ้าเข้าสู่ตัวหน่วง	
	(DC. Power supply)	
รูปที่ 5.7	แสดงเครื่องออกแรง (Actuator)	
รูปที่ 5.8	แสดงแอลวีดีที่ (LVDT)	
รูปที่ 5.9	แสดงหน่วยวัดแรง (Load cell)	
รูปที่ 5.10	แสดงเครื่องเก็บข้อมูล (Data logger)	51
<i>ถ</i> ูปที่ 5.11	แสดงการติดตั้งตัวหน่วงและแอลวีดีทีเข้ากับเครื่องออกแรง	
ภูปที่ 5.12	แสดงแผงการควบคุมเครื่องออกแรงซึ่งใช้สำหรับควบคุมความถี่และ	
	แอมปลิจูดของการยึดหดตัวหน่วง	52
ภูปที่ 5.13	แสดงตัวอย่างข้อมูลแรงและระยะการยึดหดของตัวหน่วงที่ได้จากการ	
	ทดสอบ	

ภาพประกอ	บ	หน้า
รูปที่ 5.14	แสดงการเปรียบเทียบความสัมพันธ์ระหว่างค่าแรงที่เกิดขึ้นในตัวหน่วง	
	และอัตรายึดหดตัวของตัวหน่วงที่ความถี่ต่างกัน (0.3 Hz และ 0.5 Hz)	
	เมื่อป้อนความต่างศักย์ค่าต่างๆ	55
<u></u> งูปที่ 5.15	แสดงข้อมูลการทดสอบเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงค่าความต่างศักย์เข้าสู่	
	ตัวหน่วง	
รูปที่ 5.16	แสดงภาพขยายข้อมูลการทดสอบในช่วงเวลา 98.5 ถึง 99.5 วินาที	
_ร ูปที่ 5.17	แสดงแบบจำลองของตัวหน่วง	
รูปท ี่ 5.18	แสดงค่าความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการยืดหดตัวของตัวหน่วงและแรง	
	ที่เกิดขึ้นในตัวหน่วงจากการทดสอบสำหรับค่าความต่างศักย์ต่างๆที่	
	ป้อนเข้าสู่ตัวหน่วง	
<i>ร</i> ูปที่ 5.19	แสดงค่าการเปรียบเทียบระหว่างแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ที่ใช้กับ	
	ข้อมูลที่ได้จากการทดสอบที่ค่าความต่างศักย์ที่ป้อนให้แก่ตัวหน่วง 0,	
	1, 2, 3, 5 และ 10 โวลท์	60
รูปที่ 5.20	แสดงผลการเปรียบเทียบระหว่างค่าแรงที่เกิดขึ้นในตัวหน่วงจากผล	
	ทดสอบกับค่าแรงที่ได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์	60
รูปที่ 6.1	แสดงแบบจำลองที่ใช้ในการวิเคราะห์ระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่ง	
	แอกทีฟที่ใช้ตัวหน่วงปรับค่า	61
รูปที่ 6.2	แสดงการสันไหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 0.01 gal ค่าความถี่ของคลื่นมีค่าเท่ากับของ	
	ความถี่ของโครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
	ควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	62
รูปที่ 6.3	แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 0.01 gal ค่าความถี่ของคลื่นมีค่า 0.94 เท่าของ	
	ความถี่ของโครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
	ควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	63
รูปที่ 6.4	แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้สัญญาณแผ่นดินไหวที่มีค่า	
	ความเร่งสูงสุดเท่ากับ 0.01 gal ค่าความถี่ของคลื่นมีค่า 0.90 เท่าของ	
	ความถี่ของโครงสร้าง ในกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
	ควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆ	63

บ	หน้า
การเปรียบเทียบประสิทธิภาพของการใช้ตัวหน่วงที่ศึกษาในระบบมวล	
หน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ <u>.</u>	65
แสดงประสิทธิภาพของการใช้ตัวหน่วงที่มีค่าแรงสูงสุด 20 กิโลนิวตัน	
ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกที่ฟ	66
แสดงการเลือกใช้ตัวหน่วงขนาดไม่เหมาะสมกับค่าความเร่งที่เกิดขึ้นที่	
ฐาน	67
แสดงการสั่นใหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหวที่	
เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก	
ควบคุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ	68
แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหวที่	
เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูกควบ	
คุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ	68
แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหว	
เอลเซ็นโทรกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบ คุ มและถูกควบ คุม ด้วย	
มวลหน่วงแบบต่างๆ	69
แสดงค่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า	
สามารถทำได้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟทางทฤษฎีและ	
ระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ใช้ลักษณะ	
คลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครความเร่งสูงสุด 20 gals	70
แสดงค่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า	
สามารถทำได้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกที่ฟทางทฤษฎี	
และระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ใช้	
ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกความเร่งสูงสุด 20 gals	70
แสดงค่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า	
สามารถทำได้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกที่พ่ทางทฤษฎี	
และระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ใช้	
ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหวเอลเซ็นโทรความเร่งสูงสุด 20 gals	71
	บ การเปรียบเทียบประสิทธิภาพของการใช้ตัวหน่วงที่ดีกษาในระบบมวล หน่วงปรับคำแบบกึ่งแอกทีฟ แสดงประสิทธิภาพของการใช้ตัวหน่วงที่มีค่าแรงสูงสุด 20 กิโลนิวตัน ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟ แสดงการเลือกใช้ตัวหน่วงขนาดไม่เหมาะสมกับค่าความเร่งที่เกิดขึ้นที่ ฐาน แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะลัญญาณแผ่นดินไหวที่ เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูก ควบคุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ แลดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะลัญญาณแผ่นดินไหวที่ เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูกควบ คุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ แสดงการสั่นไหวของโครงสร้างภายใต้ลักษณะสัญญาณแผ่นดินไหว เอลเซ็นโทรกรณีที่โครงสร้างยังไม่ได้ถูกควบคุมและถูกควบ คุมด้วยมวลหน่วงแบบต่างๆ แสดงก่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า สามารถทำได้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟทางทฤษฎีและ ระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ใช้ลักษณะ คลื่นแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานครความเร่งสูงสุด 20 gals แสดงค่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า สามารถทำได้ในระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟทางทฤษฎี และระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ไข้ ลักษณะคลิ่นแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโกความเร่งสูงสุด 20 gals แสดงค่าแรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมและค่าแรงที่ตัวหน่วงปรับค่า ลามารถทำได้ในระบบบมวลหน่วงปรับค่าแบบกึ่งแอกทีฟทางทฤษฎี และระบบที่ใช้ตัวหน่วงที่เรตรูของเหลวแม่เหล็กปรับค่าในกรณีที่ใช้ ลักษณะคลิ่นแผ่นดินไหวไหวไขราของคุณองปรับค่าแบบกิ่งแอกที่พ่างทฤษฎี และระบบที่ได้การหน่วงที่บรรจุของเหลวแม่หลีกปรับค่าในกรณีที่ไข้ ลักษณะคลิ่นแผ่นดินไหวเอลเซ็นใหวที่กลามารงมีหลงการบรบค่าในกรณีที่ไข้ ลักษณะคลิ่นแผ่นดินไหวเอลเซ็นให้กรางามงเร่หลงสงลูด 20 gals

ภาพประกอ	บ	หน้า
ู ปที่ 6.14	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	ที่เกิดขึ้นที่กรุงเทพมหานคร	72
_ถ ูปที่ 6.15	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	ที่เกิดขึ้นที่กรุงเม็กซิโก	72
รูปที่ 6.16	แสดงผลรวมของพลังงานศักย์และพลังงานจลน์ที่เกิดขึ้นในโครงสร้าง	
	และมวลหน่วงปรับค่าแบบต่างๆในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดินไหว	
	เอลเซ็นโทร	73
ภูปที่ 6.1 7	แสดงเทอมของค่าแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องจากแรงปฏิกิริยาของมวลหน่วงในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดิน	
	ใหวที่เกิดที่กรุงเทพมหานคร	74
ภูปที่ 6.18	แสดงเทอมของค่าแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องจากแรงปฏิกิริยาของมวลหน่วงในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดิน	
	ใหวที่เกิดที่กรุงเม็กซิโก	74
_ถ ูปที่ 6.19	แสดงเทอมของค่าแรงหน่วงของโครงสร้างเทียบกับแรงหน่วงที่เกิดขึ้น	
	เนื่องจากแรงปฏิกิริยาของมวลหน่วงในกรณีที่ใช้ลักษณะคลื่นแผ่นดิน	
	ใหวเอลเซ็นโทร	75
<u>รูป ผ.1</u>	แสดงการเปรียบเทียบผลที่ได้จากโปรแกรมกับคำตอบแม่นตรงกรณีที่	
	ยังไม่มีการควบคุมการสั่นไหวของโครงสร้าง	89
รูป ผ.2	แสดงการเปรียบเทียบผลที่ได้จากโปรแกรมกรณีที่ยังไม่มีการควบคุม	
	การสั่นไหวของโครงสร้างกับกรณีที่ควบคุมด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบ	
	แพสสีฟหนึ่งหน่วยและหลายหน่วยที่ใช้มวลหน่วงมีมวลน้อย	89
รูป ผ.3	แสดงการเปรียบเทียบสมดุลทางพลศาสตร์ของแรงภายนอกและแรงภายใน	90
รูป ผ.4	แสดงการเปรียบเทียบผลที่ได้จากโปรแกรมกรณีที่ควบคุมการสันไหวของ	
	โครงสร้างด้วยมวลหน่วงปรับค่าแบบแพลสีฟหนึ่งหน่วยและมวลหน่วงปรับ	
	ค่าแบบกึ่งแอกทีฟที่มีช่วงการปรับค่าสัมประสิทธิ์ความหน่วงใกล้เคียงกับ	
	ค่าสัมประสิทธิ์ความหน่วงของกรณีแบบแพสสีฟ	90

สัญลักษณ์

с	=	สัมประสิทธิ์ความหน่วง
C _d	=	สัมประสิทธิ์ความหน่วงของตัวหน่วง
$C_{d,\max}$	=	สัมประสิทธิ์ความหน่วงสูงสุดที่ตัวหน่วงปรับได้
C _{d,min}	=	สัมประสิทธิ์ความหน่วงต่ำสุดที่ตัวหน่วงปรับได้
C _s	=	สัมประสิทธิ์ความหน่วงของโครงสร้าง
С	Ξ	เมตริกซ์ความหน่วง
F	=	แรงที่เกิดขึ้นในตัวหน่วงปรับค่า
F _d	=	แรงภายนอกที่กระทำต่อมวลหน่วง
F_{s}	=	แรงภายนอกที่กระทำต่อโครงสร้าง
F_{y}	Ξ	แรงที่จุดครากของตัวหน่วงเนื่องมากจากสนามแม่เหล็กที่เกิดขึ้น
F	=	เมตริกซ์แรง
G	=	เมตริกซ์ผลในการควบคุมแบบควอดราติกเชิงเส้น
J	Ξ	ดัชนีคุณภาพ
k _d	=	สติฟเนลของสปริง
k _s	=	สติฟเนสของโครงสร้าง
К	Ξ	เมตริกซ์สติฟเนล
m _d	=	มวลของมวลหน่วง
m _s	=	มวลของโครงสร้าง
Μ	=	เมตริกข์มวล
Р	=	เมตริกซ์คำตอบที่ได้จากสมการริกกาติ
Q	=	เมตริกซ์น้ำหนักของการตอบสนองของโครงสร้าง
R	=	สัมประสิทธิ์การขยายทางพลศาสตร์
R	=	เมตริกซ์น้ำหนักของพลังงานที่ในการควบคุมการสันไหว
u	=	แรงที่ต้องการใช้ในการควบคุมระบบมวลหน่วงปรับค่าแบบแอกทีฟ
V	=	ความต่างศักย์ที่ป้อนสู่ตัวหน่วงปรับค่า
x	=	ระยะการยึดหดของตัวหน่วงปรับค่า
X	=	เมตริกระยะการสั้นไหวและความเร็วของโครงสร้างและมวลหน่วง
y _d	=	ระยะการสั่นไหวของมวลหน่วงเทียบกับโครงสร้าง
y_s	=	ระยะการสั่นไหวของโครงสร้างเทียบกับฐาน

สัญลักษณ์ (ต่อ)

y_{ss}	=	ระยะการสันไหวที่สภาวะคงตัว
y _{st}	i en l	ระยะการเคลื่อนตัวสถิต
ÿ _g	=	ความเร่างการสั้นไหวที่ฐาน
Y	=	เมตริกระยะการสั้นไหวของโครงสร้างและมวลหน่วง
α	=	อัตราส่วนความถี่ของมวลหน่วงต่อความถี่ของโครงสร้าง
β	=	อัตราส่วนความถี่ของสัญญาณแผ่นดินไหวต่อความถี่ของโครงสร้าง
Ŷ	=	อัตราการเปลี่ยนแปลงความเครียดเฉือน
η	=	สัมประสิทธิ์ความหนืดของของเหลวแม่เหล็กปรับค่า
ω	=	อัตราเร็วเชิงมุมของสัญญาณแผ่นดินไหว
ω_{d}	=	อัตราเร็วเชิงมุมของมวลหน่วง
ωs	=	อัตราเร็วเชิงมุมของโครงสร้าง
Ę,	=	อัตราส่วนความหน่วงของมวลหน่วง
Ęs	=	อัตราส่วนความหน่วงของโครงสร้าง
τ	=	ความเค้นเฉือนที่เกิดขึ้นในของเหลงแม่เหล็กปรับค่า
$\tau_{v(field)}$	=	ความเค้นเฉือนครากซึ่งขึ้นกับค่าสนามแม่เหล็กที่เกิดขึ้นในของเหลวแม่
, (j a)		เหล็กปรับค่า