

ผลของการตอบสนองต่อแผนดินไหวของอาคารในภาคเหนือและภาคตะวันตกของประเทศไทย

นายกรุ่ง อังคนาพร



วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พศ.2535

ISBN 974-581-325-7

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

018486 i 17204215

EARTHQUAKE RESPONSE OF BUILDINGS IN NORTHERN AND WESTERN PARTS
OF THAILAND

MR.KRUNG ANGKANAPORN

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1992

ISBN 974-581-325-7

หัวข้อวิทยานิพนธ์ ผลของการตอบสนองต่อแฟ้มดินไหวของอาคารในภาคเหนือและภาคตะวันตก
ของประเทศไทย
โดย นายกรุง อังคนาพร
ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
อาจารย์ที่ปรึกษา ศาสตราจารย์ ดร.ปนิธาน ลักษณะประสิทธิ์

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของ
การศึกษาตามหลักสูตรปริญญาบัณฑิต

..... คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย

(ศาสตราจารย์ ดร.ถาวร วัชราภัย)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

..... ประธานกรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.เอกสิทธิ์ ลิ้มสุวรรณ)

..... กรรมการ

(อาจารย์ ดร.พูลศักดิ์ เพียรสุสม)

..... กรรมการและอาจารย์ที่ปรึกษา

(ศาสตราจารย์ ดร.ปนิธาน ลักษณะประสิทธิ์)



กรุง อังคณาพร : ผลของการตอบสนองต่อแผ่นดินไหวของอาคาร ในภาคเหนือและภาคตะวันตกของประเทศไทย (EARTHQUAKE RESPONSE OF BUILDINGS IN NORTHERN AND WESTERN PARTS OF THAILAND) อ.ที่ปรึกษา : ศ.ดร.ปัพิธร ลักษณะประสีกธ์,
231 หน้า ISBN 974-581-325-7

งานวิจัยนี้มุ่งศึกษาผลการตอบสนองของอาคารในภาคเหนือและภาคตะวันตกของประเทศไทย ต่อแผ่นดินไหวที่จำลองขึ้น โดยใช้พื้นฐานของข้อมูลแผ่นดินไหวในอดีตรอบ ๆ ประเทศไทย ตั้งแต่ปี 2506-2532 ผลการวิจัยให้การคาดคะเนค่าอัตราเร่งที่ผิดดิน, สเปกตรัมการตอบสนองสำหรับช่วงอิลาสติก, ค่าสัมประสิทธิ์ความเข้มของแผ่นดินไหว เพื่อใช้ในวิธีคำนวณแรงเฉือนเทียบเท่าสอดคล้อง และค่าอัตราส่วนความเห็นว่าที่เหมาะสมของอาคารคอนกรีต เสริมเหล็กที่ควรออกแบบ

โดยการใช้แบบจำลองทางค่าอัตราเร่งของ Estava จากแหล่งกำเนิดในอดีต และนำค่าอัตราเร่งมาวิเคราะห์โดยใช้ทฤษฎีความเบ็นไปได้ ทำให้สามารถหาพัธม์ชันการกระจายสะล่มของค่าอัตราเร่งที่ผิดดิน จากนั้นทำการจำลองโดยวิธี มองพิการ์โล จะหาค่าอัตราเร่งสูงสุดที่ผิดดินได้ ผลการวิจัยพบว่า ค่าอัตราเร่งสูงสุดเฉลี่ยของพื้นที่ที่ศึกษานี้เท่ากับ $75 \text{ ซม.}/(\text{วินาที})^2$ และค่าอัตราเร่งสูงสุดเฉลี่ยมาก ความเบี่ยงเบนมาตรฐานเท่ากับ $116 \text{ ซม.}/(\text{วินาที})^2$ ยกเว้นพื้นที่บริเวณเล็ก ๆ ภายในรัศมี 50 กิโลเมตร ใกล้ศูนย์กลางแผ่นดินไหวที่เคยเกิดขึ้นใน อ.ฝาง จ.เชียงใหม่ และ อ.ศรีสวัสดิ์ จ.กาญจนบุรี ซึ่งค่าดังกล่าวจะเป็น 90 และ $140 \text{ ซม.}/(\text{วินาที})^2$ ตามลำดับ

โดยการใช้โปรแกรมสำหรับ SIMQKE สามารถจำลองคลื่นแผ่นดินไหว และสามารถหาสเปกตรัมการตอบสนองในช่วงอิลาสติกได้ ซึ่งสามารถนำไปใช้ประโยชน์ในการออกแบบอาคาร

จากการวิเคราะห์โครงสร้างชั้นที่ 3 กรณีศึกษา (คานการสั่นไหวอิฐมวล 1.5-2.4 วินาที) ภายใต้แรงแผ่นดินไหวขนาดที่มีอัตราเร่งที่ผิดดินเท่ากับ $116 \text{ ซม.}/(\text{วินาที})^2$ ด้วยโปรแกรมสำหรับ Drain-2D โดยการพิจารณาให้เสามีคุณสมบัติอยู่ในช่วงอิลาสติก แต่ชั้นล่างคานสามารถเกิดการคลากได้นั้น สามารถหาค่า Z สำหรับพื้นที่ที่ศึกษานี้เท่ากับ 0.27 ยกเว้นบริเวณ อ.ฝาง และ อ.ศรีสวัสดิ์ ซึ่งได้ค่า Z = 0.31 ค่า Z ที่ได้นั้นเหมาะสมสำหรับโครงสร้างที่มีคาน เวลาอิฐมวลชั้นที่ 3 สำหรับโครงสร้างที่มีคาน เวลาอิฐมวลชั้นที่ 2 ซึ่งต้องคำนึงถึงความเห็นว่าที่เหมาะสมกว่า ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับว่าชั้นล่างโครงสร้างถูกออกแบบให้มีอัตราส่วนความเห็นว่ามากน้อยเพียงไร ค่าอัตราส่วนความเห็นว่าสำหรับอาคารที่ศึกษาพบว่าอยู่ระหว่าง 4-9 โดยที่อาคารที่เดียวและไม่ได้พิจารณาผลของแรงลมจะเกิดการคลากในชั้นล่างเร็ว ทำให้ต้องการความเห็นว่า เชิงมุมมาก

C015101 : MAJOR CIVIL ENGINEERING

KEY WORD : EARTHQUAKE/RESPONSE/ZONE FACTOR/DUCTILITY

KRUNG ANGKANAPORN : EARTHQUAKE RESPONSE OF BUILDINGS IN NORTHERN AND
WESTERN PARTS OF THAILAND THESIS ADVISOR : PROF.PANITAN LUKKUNAPRASIT,
Ph.D. 231 PP. ISBN 974-581-325-7

This thesis aims at investigating the responses of structures located in the northern and western parts of Thailand caused by generated earthquakes based on past earthquake records from 1963 to 1989. Results of the study include predicted peak ground accelerations, elastic response spectra, zone factor for computation of equivalent static force and proper ductility requirement for design of reinforced concrete structures.

By using Estava's attenuation model to compute peak ground accelerations at the given site, the peak ground accelerations were analysed by means of probabilistic theory to obtain the cumulative density function. The Monte Carlo simulation technique was then applied to simulate earthquake events. The maximum mean peak ground acceleration amplitude was found to be 75 gals and the mean plus one standard deviation peak amplitude was 116 gals, except for the small areas within radii of 50 kilometers from the previous epicenters in (or close to) Chiangmai and Karnjanaburi provinces for which the corresponding values were 90 and 140 gals, respectively.

By using SIMQKE computer program, the elastic response spectra for the generated earthquakes were computed, which are useful for seismic analyses of structures.

Case studies include three frames (with natural periods analyses 1.5-2.4 sec.) subjected to extreme earthquakes with peak ground acceleration of 116 gals. The DRAIN-2D program was used to perform the dynamic analyses. Columns were assumed to remain elastic while inelastic deformation could occur in beams. The zone factor of the area studied was found to be 0.27, expect for the small areas previously mentioned whose value was 0.31. These values are appropriate for long period buildings. For stiffer structures, they might be somewhat larger depending on the ductility of the members. The ductility ratio for the cases studied was between 4-9. For low rise buildings not designed for wind load effects, premature yielding would occur demanding large rotational ductility ratio.

ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
สาขาวิชา วิศวกรรมโยธา
ปีการศึกษา 2534

ลายมือชื่อนิสิต
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

กิตติกรรมประกาศ

ในงานวิจัยนี้คงจะไม่สำเร็จลุล่วงไปได้ถ้าขาด ศาสตราจารย์ ดร. ปณิธาน ลักษณะประสิทธิ์ ผู้ซึ่งเป็นอาจารย์ที่ปรึกษาของข้าพเจ้า ผู้ซึ่งให้โอกาส กำลังใจ ให้คำปรึกษา และคอยดูดตามช่วยเหลือ ในแนวความคิดต่าง ๆ แก่ข้าพเจ้าอย่างมาก many ซึ่งข้าพเจ้ารู้สึกซาบซึ้งในพระคุณของอาจารย์ เป็นอย่างยิ่ง ข้าพเจ้าจึงครรภ์ขอกราบขอบพระคุณท่านเป็นอย่างสูงไว้ ณ โอกาสนี้

ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ทุกท่านอันประกอบด้วย ศาสตราจารย์ ดร. เอกสิทธิ์ ล้มสุวรรณ รองศาสตราจารย์ ดร. การุณ จันทร์วงศ์ และ อาจารย์ ดร. พูลศักดิ์ เพียรสุสม ที่ได้ให้ความกรุณาเสียเวลาให้คำแนะนำและตรวจแก้ไขข้อบกพร่องของ วิทยานิพนธ์ฉบับนี้จนสำเร็จเรียบร้อย

ศาสตราจารย์ ดร. อรุณ ชัยเสรี ผู้ซึ่งให้โอกาสแก่ข้าพเจ้าในการลาศึกษา คอยให้กำลังใจ และติดตามผลเสมอมา ดร. สุริยา ทัศนียนนท์ ผู้ซึ่งเคยแก้ไขปัญหาให้ข้าพเจ้าในหลาย ๆ ครั้ง ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณเป็นอย่างยิ่ง

ขอขอบคุณ กรมอุดมวิทยา ที่กรุณาให้ข้อมูลของแผ่นดินให้ใช้ในงานวิจัยนี้

ขอขอบคุณพี่ ๆ น้อง ๆ ที่ปรึกษา อรุณชัยเสรี คุณชัลติ้ง เอนจิเนียร์ส จำกัด ทุกคนที่เคย ให้ความช่วยเหลือแก่ข้าพเจ้า ขอขอบคุณ อุ้ม ที่ช่วยพิมพ์วิทยานิพนธ์นี้เสร็จสมบูรณ์ และท้ายสุดนี้ ขอขอบคุณครอบครัวของข้าพเจ้าทุก ๆ คนที่เคยเป็นกำลังใจและทำให้ข้าพเจ้ามานึงจุดนี้ได้

กรุง อังคนาพร

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๒
กิตติกรรมประกาศ	๓
สารบัญ	๔
สารบัญตาราง	๕
สารบัญรูป	๖
สัญญาลักษณ์	๗
บทที่ 1 บทนำ	๑
1.1 ความนำ	๑
1.2 ผลงานวิจัยที่ผ่านมา	๒
1.3 วัตถุประสงค์ของการทำวิจัย	๓
1.4 ขอบข่ายของงานวิจัย	๓
1.5 วิธีการวิจัย	๔
บทที่ 2 การหาค่าอัตราเร่งสูงสุดที่ผิวดิน	๘
2.1 แบบจำลองสำหรับหาอัตราเร่งที่ผิวดิน	๘
2.2 การแจกแจงความถี่และการวิเคราะห์การถดถอย	๙
2.3 การหาค่าพังช์น์การกระจายสะสม	๑๒
2.4 ผลของอายุการใช้งานของโครงสร้างต่อค่าอัตราเร่ง	๑๔
2.5 การปรับแก้ค่าพังช์น์การกระจาย	๑๗
2.6 ค่าอัตราเร่งสูงสุดและเส้นชันนาดของอัตราเร่งที่ผิวดิน	๑๘
บทที่ 3 การหาสเปกตรัมการตอบสนอง	๒๗
3.1 การจำลองคลื่นแผ่นดินไหว	๒๗
3.2 สเปกตรัมการตอบสนองต่อแผ่นดินไหว	๓๒
บทที่ 4 การหาค่าสัมประสิทธิ์ความเข้มของแผ่นดินไหว	๔๗
4.1 กรณีศึกษา	๔๗

สารบัญ (๗๙)

หน้า	
4.2 การวิเคราะห์โครงสร้างด้านท่านแฟ่นดินให้ด้วยวิธีทางสถิตศาสตร์	48
4.3 การวิเคราะห์โครงสร้างด้านท่านแฟ่นดินให้ด้วยวิธีทางพลศาสตร์..	48
4.4 การเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ด้วยวิธีทางสถิตศาสตร์และ ทางพลศาสตร์	49
4.5 บทวิจารณ์	50
บทที่ 5 การหาค่าอัตราส่วนความเหนียวของโครงสร้าง	60
5.1 อัตราส่วนความเหนียวของคาน	60
5.2 แบบจำลองในการวิเคราะห์คานคอนกรีตเสริมเหล็กของโปรแกรม DRAIN-2D	61
5.3 กรณีศึกษา	63
5.4 บทวิจารณ์	64
บทที่ 6 ข้อสรุปและข้อเสนอแนะ	70
6.1 ข้อสรุป	72
6.2 ข้อเสนอแนะ	73
เอกสารอ้างอิง	74
ภาคผนวก ก. ข้อมูลแฟ่นดินให้ที่เกิดขึ้นรอบ ๆ ประเทศไทยตั้งแต่ปี พ.ศ. 2506-2532	78
ภาคผนวก ข. ค่าอัตราเร่งที่ผ่านแบบจำลอง Estava ที่จุดต่าง ๆ	102
ภาคผนวก ค. กราฟ CDF และ PDF ของจุดต่าง ๆ	125
ภาคผนวก ง. ค่าอัตราเร่งซึ่งได้จากการสุ่มของจุดต่าง ๆ	153
ภาคผนวก จ. ข้อมูลที่ป้อนเข้าโปรแกรม SIMQKE และการเตรียมค่า G_0	163
ภาคผนวก ฉ. แสดงข้อมูลของสเปกตรัมการตอบสนอง	189
ภาคผนวก ช. แสดงรายละเอียดโปรแกรมวิเคราะห์โครงสร้างอาคารในระบบ ด้านท่านแฟ่นดินให้ด้วยวิธีทางสถิต	202
ภาคผนวก ฐ. แสดงรายละเอียดโปรแกรมวิเคราะห์หา ductility ของหน้าตัดคาน	213

สารบัญ (ต่อ)

หน้า

ภาคผนวก ณ. แสดงข้อมูลซึ่งใช้ป้อนสำหรับโปรแกรม DRAIN-2D	220
ประวัติผู้ศึกษา	231

สารบัญตาราง

	หน้า
ตารางที่ 2.1 พารามิเตอร์ที่ได้จากการวิเคราะห์การถดถอยของข้อมูล	10
ตารางที่ 2.2 การเปรียบเทียบค่าอัตราเร่งโดยการเปรียบค่าอัตราเร่งจากการใช้งาน	15
ตารางที่ 2.3 ตารางเปรียบเทียบขนาดของแผ่นดินไหว	20
ตารางที่ 2.4 การเปรียบเทียบค่าอัตราเร่งโดยการเปลี่ยนค่าอัตราเร่งสูงสุด	21
ตารางที่ 2.5 ค่าอัตราเร่งสูงสุด	23
ตารางที่ 4.1 การเปรียบเทียบเพื่อหาค่า Z ของพื้นที่ที่มีค่าอัตราเร่งเฉลี่ย = 75 gals	55
ตารางที่ 4.2 การเปรียบเทียบเพื่อหาค่า Z ของพื้นที่ที่มีค่าอัตราเร่งเฉลี่ย = 90 gals	56
ตารางที่ ช.1 การสัมประสิทธิ์ความเข้มของแผ่นดินไหว	204
ตารางที่ ช.2 ตัวคูณแก่ยกับการใช้อาหาร	205
ตารางที่ ช.3 สัมประสิทธิ์ของระบบโครงสร้างที่รับแรงในแนวราบ	205
ตารางที่ ช.4 สัมประสิทธิ์ของการประسانความถี่ธรรมชาติของแผ่นดินไหว	206

สารบัญรูป

หน้า

รูปที่ 1.1	ตำแหน่งของ epicenter ของแผ่นดินไหวที่เกิดขึ้นในระหว่าง พ.ศ. 2506-2532	6
รูปที่ 1.2	แสดงจุดต่าง ๆ ในงานวิจัยจำนวน 30 จุด	7
รูปที่ 2.1	แสดงแบบจำลองสำหรับค่าอัตราเร่งของ Estava	9
รูปที่ 2.2	การแจกแจงความถี่สะสมกับอัตราเร่งของแผ่นดินไหว	11
รูปที่ 2.3	กราฟแสดงความถี่สะสมกับอัตราเร่งของแผ่นดินไหว	11
รูปที่ 2.4	การหาเส้นสัมพันธ์ความถี่กับอัตราเร่ง	12
รูปที่ 2.5	กราฟแสดง PDF และ CDF กับค่าอัตราเร่ง	14
รูปที่ 2.6	กราฟแสดงค่าอัตราเร่งกับค่าอายุการใช้งาน	16
รูปที่ 2.7	การปรับแก้ PDF และ CDF	17
รูปที่ 2.8	กราฟแสดงค่าอัตราเร่งกับค่าอัตราเร่งสูงสุด	22
รูปที่ 2.9	เส้นชั้นอัตราเร่งของค่าอัตราเร่งสูงสุดเฉลี่ย	25
รูปที่ 2.10	เส้นชั้นอัตราเร่งของค่าอัตราเร่งสูงสุดเฉลี่ยบวกด้วยค่า ความเบี่ยงเบนมาตรฐาน	26
รูปที่ 3.1	แสดง Spectral density function ของ Kanai-Tajimi	29
รูปที่ 3.2	การรวมคลื่นชายันท์ที่ความถี่ต่าง ๆ	30
รูปที่ 3.3	พิงค์ชั้นความเข้มเพื่อใช้ปรับผลรวมของคลื่นชายันท์	31
รูปที่ 3.4	คลื่นแผ่นดินไหวที่ถูกจำลองขึ้น	31
รูปที่ 3.5	แสดงระบบ SDOF	32
รูปที่ 3.6	スペクトรัมการตอบสนองของอัตราเร่งสำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 75 gals	35
รูปที่ 3.7	スペクトรัมการตอบสนองของอัตราเร่งสำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 116 gals	35
รูปที่ 3.8	スペクトรัมการตอบสนองของอัตราเร่งสำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 75 gals	36

สารบัญรูป (ต่อ)

หน้า

รูปที่ 3.9	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็วสำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 116 gals	36
รูปที่ 3.10	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 75 gals	37
รูปที่ 3.11	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 116 gals	37
รูปที่ 3.12	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 75 และ 116 gals	38
รูปที่ 3.13	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 75 และ 116 gals	39
รูปที่ 3.14	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 75 และ 116 gals	40
รูปที่ 3.15	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 90 gals	41
รูปที่ 3.16	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 140 gals	41
รูปที่ 3.17	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 90 gals	42
รูปที่ 3.18	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 140 gals	42
รูปที่ 3.19	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 90 gals	43
รูปที่ 3.20	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่ง ที่ผิวดิน = 140 gals	43

สารบัญรูป (ต่อ)

	หน้า	
รูปที่ 3.21	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร่ง สำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 90 และ 140 gals	44
รูปที่ 3.22	สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว สำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 90 และ 140 gals	45
รูปที่ 3.23	สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่ สำหรับค่าอัตราเร่งที่ผิวดิน = 90 และ 140 gals	46
รูปที่ 4.1	กรณีศึกษาที่ 1	52
รูปที่ 4.2	กรณีศึกษาที่ 2	53
รูปที่ 4.3	กรณีศึกษาที่ 3	54
รูปที่ 4.4	แสดงการหาค่า Z เฉลี่ย (จากค่าในตารางที่ 4.1)	55
รูปที่ 4.5	แสดงการหาค่า Z เฉลี่ย (จากค่าในตารางที่ 4.2)	56
รูปที่ 5.1	หนึ่งหน่วยความยาวของคานภายใต้แรงดึง	57
รูปที่ 5.2	การกระจายของความเครียดและความเด่นของคานที่จุดคลาก	58
รูปที่ 5.3	แสดงความโถงคู่ของคาน	58
รูปที่ 5.4	การกระจายของความเครียดและความเด่นของคานที่จุดประลัย	59
รูปที่ 5.5	กราฟระหว่างโมเมนต์กับมุมหมุนของหน้าตัดคาน	60
รูปที่ 5.6	การจำลองชิ้นส่วนของคานคอนกรีตเสริมเหล็ก	61
รูปที่ 5.7	ความสัมพันธ์ของโมเมนต์และมุมหมุนตามแบบจำลองของ Takeda ..	61
รูปที่ 5.8	ความสัมพันธ์ของโมเมนต์และมุมหมุนจากการปรับปรุงแบบจำลองของ Takeda ..	62
รูปที่ 5.9	แสดงค่ามุมหมุนพลาสติกและอัตราส่วนความเห็นใจ ของกรณีศึกษาที่ 1	65
รูปที่ 5.10	แสดงค่ามุมหมุนพลาสติกและค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 1 เมื่อคิดผลของน้ำหนักบรรทุกจรด้วย	65

สารบัญรูป (ต่อ)

	หน้า
รูปที่ 5.11 ค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 1	66
รูปที่ 5.12 แสดงค่ามุ่งหมุนพลาสติกและค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 2 เมื่อคิดผลของน้ำหนักบรรทุกจรด้วย	67
รูปที่ 5.13 ค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 2	68
รูปที่ 5.14 แสดงค่ามุ่งหมุนพลาสติกและค่าอัตราส่วนความเห็นใจ ของกรณีศึกษาที่ 3	69
รูปที่ 5.15 แสดงค่ามุ่งหมุนพลาสติกและค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 3 เมื่อคิดผลของน้ำหนักบรรทุกจรด้วย	70
รูปที่ 5.16 ค่าอัตราส่วนความเห็นใจของกรณีศึกษาที่ 3	71

สัญณลักษณ์

- A = อัตราเร่ง
 v = อัตราเร็ว
 V = แรงเนื่อง
 ν = อัตราการเกิดเฉลี่ยต่อปี
 a, b = เป็นพารามิเตอร์ที่ได้จากการวิเคราะห์การลดถอยของข้อมูล
 T_s = อายุการใช้งาน
 T_r = คาดเวลาการกลับ
 P_e = probability of exceedance
 Q = พังก์ชันการกระจายสะสม
 ω = ความถี่เชิงมุม
 ω_g = ความถี่เด่นของชั้นเดินแข็ง
 ζ_g = ความหน่วงของชั้นเดินแข็ง
 ζ = อัตราส่วนความหน่วง
 k = ค่าคงที่ของสปริง
 m = มวล
 C = สัมประสิทธิ์ความหน่วง
 U = การเคลื่อนที่
 S_a = สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร่ง
 S_v = สเปกตรัมการตอบสนองของอัตราเร็ว
 S_d = สเปกตรัมการตอบสนองของการเคลื่อนที่
 ϵ = ความเครียด (strain)
 d = ความลึกประสิทธิผล
 M_y = โมเมนต์คลาก
 M_u = โมเมนต์ประลัย
 ϕ_y = ความโถ้งคลาก
 ϕ_u = ความโถ้งประลัย

สัญญาลักษณ์ (ต่อ)

θ_y	=	มุมหมุนคลาก
θ_u	=	มุมหมุนประลัย
θ_p	=	มุมหมุนพลาสติก
A_s	=	พื้นที่หน้าตัดเหล็กรับแรงดึง
A'_s	=	พื้นที่หน้าตัดเหล็กรับแรงอัด
f'_c	=	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต
f_y	=	กำลังคลากของเหล็ก
E_s	=	ค่า modulus of Elasticity ของเหล็ก
p	=	ค่าพื้นที่หน้าตัดของเหล็กต่อพื้นที่หน้าตัดของคาน