

การวิเคราะห์และตรวจสอบพุทธกรรมทางโครงสร้าง
ระหว่างข้าวเปลือกและไข่โลห์ใช้บรรจุ โดยวิธีไฟในท่ออิเล็กทรอนิกส์



นายพชรินทร์ ศรีวินทร์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2522

000230

**FINITE ELEMENT ANALYSIS AND EXPERIMENTAL
INVESTIGATION ON THE PADDY GRAIN-SILO INTERACTION**

Mr. Kochatin Srikirinth

**A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering**

Department of Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1979

หัวข้อวิทยานิพนธ์ การวิเคราะห์และตรวจสอบพฤติกรรมทางโครงสร้างระหว่างช้าไวเปลือก
และไข่โลหะใช้บรรจุ โดยวิธีไฟไนท์อิลิเม้นต์
 ไทย นายคุณทินทร์ พรีศิรินทร์
 ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
 อาจารย์ที่ปรึกษา ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. กาญจน์ จันทร์วงศ์

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของ
การศึกษาตามหลักสูตรปริญญาด้านบัณฑิต

..... คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย
 (รองศาสตราจารย์ ดร. สุประกิษฐ์ บุนนาค)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

..... ประธานกรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ ดร. วินิต ช่อวิเชียร)

..... กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. กาญจน์ จันทร์วงศ์)

..... กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลิ้มสุวรรณ)

..... กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาตรี)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวขอวิทยานิพนธ์ การวิเคราะห์และตรวจสอบพฤติกรรมทางโครงสร้างระหว่าง
ช้าาเปลือกและใช้โลหะชิบบรรจุโดยวิธีไฟในท่อสีเม็นต์
 ชื่อนิสิต นายคชินทร์ ศรีคิรินทร์
 อาจารย์ที่ปรึกษา ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. กานุณ จันทรงศุ
 ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
 ปีการศึกษา 2522



บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาพฤติกรรมทางโครงสร้างระหว่างช้าาเปลือกกับใช้โลหอนกรีตเสริมเหล็กทรงกระบอกกลมชนิดถ่ายวัสดุออกทางด้านบนที่ชิบบรรจุ โดยนำเอาวิธีการของไฟในท่อสีเม็นต์มาประยุกต์สำหรับการวิเคราะห์ การวิจัยทั้งหมดแบ่งออกเป็น 2 ส่วน ส่วนแรกเป็นการศึกษาตรวจสอบกลสมบูรณ์และคุณสมบูรณ์ทางฟิสิกส์ของมวลช้าาเปลือก ซึ่งผลของการทดลองปรากฏว่ามีคุณสมบูรณ์เป็นวัสดุอิเล็กทรอนิกส์ เชิงเส้น และส่วนที่ 2 เป็นการวิเคราะห์พฤติกรรมทางโครงสร้างด้วยวิธีไฟในท่อสีเม็นต์โดยอาศัยข้อมูลเกี่ยวกับคุณสมบูรณ์ของช้าาเปลือกที่ได้จากการวิจัยในส่วนแรก

ในการวิเคราะห์พฤติกรรมดังกล่าว ได้จำลองสภาพของมวลช้าาเปลือกและใช้โลหต์โดยพิจารณาลักษณะการบรรจุช้าาเปลือกลงเป็นชั้น ๆ ในใช้โลหต์แบบเส้นผ่านศูนย์กลาง 6, 8, 10, 15 และ 20 เมตร และทั้งหมดสูง 25 เมตร มวลช้าาเปลือกแต่ละชั้นจะแบ่งออกเป็นไฟในท่อสีเม็นต์รูปวงแหวนชนิด 8-point Isoparametric Quadrilateral Ring Element มีความสมมาตรรอบแกนศูนย์กลางของไฟ ปรากฏการณ์ความผืดระหว่างมวลช้าาเปลือกกับผนังไฟจะถูกพิจารณาเป็นสภาพเงื่อนไขของการวิเคราะห์ นอกจากนั้นลักษณะการยึดหยุ่นของผนังไฟจะจะมีผลต่อพฤติกรรมไฟถูกนำมาพิจารณาด้วยโดยจำลองเป็น Hoop Element ที่มีสภาพเสมือนห่วงรับยึดหยุ่น

สำหรับผลของการวิเคราะห์จะแสดงถึงขนาดความจุของไฮโล ลักษณะการหมุนค้า
รวมทั้งความหนาแน่นมวลข้าวเปลือกที่ระดับความสูงต่าง ๆ ขนาดและลักษณะการกระจาย
ก้อนของแรงกันก้านข้าง และแรงกันในแนวที่เกิดกับผนังและพื้นไฮโล ตามลำกัน ผลการวิ-
เคราะห์ทั้งหมดคือขอสรุปว่าขนาดของไฮโล ปรากฏการณ์ความเสียหายระหว่างมวลข้าวเปลือกน
ผนัง และการลื่นไถลของมวลข้าวเปลือกมีผลต่อพุทธิกรรมทางโครงสร้างระหว่างข้าวเปลือก
กับไฮโลที่ใช้บรรจุ

Thesis Title Finite Element Analysis and Experimental Investigation on the Paddy Grain-Silo Interaction

Name Mr. Kochatin Srikrirth

Thesis Advisor Assistant Professor Karoon Chandrangsu, Ph.D.

Department Civil Engineering

Academic Year 1979

ABSTRACT

This research presents an experimental and theoretical study dealing with the finite element analysis of paddy grain-silo interaction. The research is limited to top unloading silos with the paddy grains as filled as ensiled material. Thus, the whole work of this research may be separated into 2 parts. The first part is to gain the quantitative informations on the mechanical properties of ensiled material by using proper experimental method, which the results of these series experimental showed that paddy grains are nonlinear elastic material. And the second part is the study of the structural behavior of paddy grains, of which the mechanical properties obtained from the first part, in silos by means of the finite element method.

Cylindrical reinforced concrete-walled silos with diameters of 6, 8, 10, 15 and 20 metres and 25 metres high were modelled for the analysis. In modelling, the grain mass was divided into a number of 8-point isoparametric quadrilateral ring elements. The friction

2

forces along the grain mass wall interface were considered as a force boundary condition. The effect of radial wall deformation was considered by introducing the wall elements as hoop elements.

The analysing results showed the final capacity of silos, the deformation of grain mass, the variation of grain density along depth, lateral pressure distribution against the silo wall, and vertical pressure distribution against the silo floor. These results gave the conclusion that silo diameter, friction mechanism between grain mass and silo wall, and boundary conditions have influence on the grain-silo interactions.



กิติกรรมประกาศ

ผู้วิจัยขอรับขอบพระคุณเป็นอย่างสูงต่ออาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ภาณุ จันทร์วงศ์ ในความกรุณาแนะนำแนวทางอันเป็นประযุณ์ให้ความช่วยเหลือแก่ผู้วิจัยในทุก ๆ ทาง นับถ้วนแต่เริ่มกำเนิดการทดลอง จักราชไปограмคอมพิวเตอร์ ให้ความรู้ทั้งทางด้านทฤษฎี และวิธีปฏิบัติที่จำเป็นในการวิจัย ตลอดจนตรวจสอบแก้ไขข้อบกพร่องที่เกิดขึ้น จนทำให้การวิจัยนี้สำเร็จลุล่วงไปได้อย่างสมบูรณ์ และผู้วิจัยขอรับขอบพระคุณศาสตราจารย์ สนั่น เจริญเพา หัวหน้าแผนกวิชาชีวกรรมโยธา ที่กรุณาอนุญาตให้ผู้วิจัยได้ใช้เครื่องมือและอุปกรณ์ที่จำเป็นในห้องปฏิบัติการปฏิบัติศาสตร์

นอกจากนี้ผู้วิจัยขอขอบพระคุณคุณครุศาสตราจารย์และเจ้าหน้าที่แห่งศูนย์คอมพิวเตอร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย คุณสุพิรดา พวงกนก หัวหน้าแผนกวิศวกรรมคุณภาพนอกและเจ้าหน้าที่ของศูนย์ประเมินผลคุณภาพเครื่องจักรแห่งประเทศไทย สำนักงานสถิติแห่งชาติ รวมทั้งคุณวีโรจน์ รุจิพัฒน์ ที่กรุณาให้คำแนะนำในการใช้คอมพิวเตอร์แก่ผู้วิจัยโดยไม่เห็นแก่เห็นอย่างใด จนทำให้ผู้วิจัยสามารถดำเนินงานให้สำเร็จลุล่วงไปภายต

การวิจัยครั้งนี้ได้รับการจัดสรรเงินทุนอุดหนุนโครงการวิจัยเพื่อวิทยานิพนธ์จาก บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ซึ่งผู้วิจัยขอขอบพระคุณเป็นอย่างสูงในความกรุณาไว้ ณ ที่นี้

สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย		๗
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ		๑
กิติกรรมประการ		๗
สารบัญ		๙
รายการสัญลักษณ์		๑๐
ประมวลศพทวิทยาการ ไทย - อังกฤษ ที่ใช้ในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้		๑๓
บทที่		

1. บทนำ

ก้าวนำ	1
วัตถุประสงค์ในการวิจัย	2
ความเป็นมาของปัญหา	3
ขอบข่ายของการวิจัย	4

2. ความเป็นมาของ ไซโลที่ใช้สำหรับราชพิพิธหรือเม็ดขัญญาหาร

คำจำกัดความของไซโล	6
--------------------------	---

คุณลักษณะที่ทองการในการคำนวณออกแบบไซโล	7
----------------------------------------------	---

นำหนักบรรทุกของไซโลและแรงดันภายในไซโล	9
---------------------------------------------	---

การวิเคราะห์ลักษณะและขนาดของแรงดันในไซโลโดย	
---------------------------------------------	--

สูตรสำเร็จ	11
------------------	----

ผลที่เกิดกับแรงดันในไซโลเนื่องจากการเคลื่อนตัวของ	
---------------------------------------------------	--

รัศมีมวลเม็ดที่บรรจุ	17
----------------------------	----

แรงดันและหน่วยแรงเนื่องจากรัศมีมวลเม็ดสำหรับใช้	
-------------------------------------------------	--

คำนวณออกแบบ ภาระวิธีของ ACI Committee 313	18
-------------------------------------------------	----

แรงคันและหน่วยแรงเนื่องจากวัสดุมวลเม็ดสำหรับคำนวณ	
ออกแบบไฮโลตามวิธีของ Sargis S. Safarian	19
ผลของการถ่ายวัสดุในลักษณะเบี้ยงศูนย์ (Eccentric Discharge) ที่มีต่อหน่วยแรงคันในไฮโล	21
3. กลสมบัติและคุณสมบัติทางฟิสิกส์ของข้าวเปลือก	
กลัวนำ	24
สาเหตุที่กองศึกษากลสมบัติและคุณสมบัติทางฟิสิกส์ของข้าวเปลือกต้องอย่างที่ใช้ในการวิจัย	26
การตรวจสอบความสัมพันธ์ของสเตเรอ-สเตโรน ของข้าวเปลือก	27
การวิเคราะห์ค่าอัตราส่วนความเครียดของปัวซอง (Poison's Ratio)	32
ความเสียหายระหว่างมวลข้าวเปลือกับผิวผนังไฮโล	34
การตรวจสอบการของมุมลาดชันปกติ (Angle of Repose) ของข้าวเปลือก	37
4. สมมุติฐานของการวิเคราะห์และวิเคราะห์พฤติกรรมทางโครงสร้างระหว่างมวลข้าวเปลือกับไฮโลที่ใช้บรรจุโดยวิธีไฟไนท์ อิลิเมนต์	
กลัวนำ	39
สมมุติฐานในการวิเคราะห์พฤติกรรมทางโครงสร้างระหว่าง มวลข้าวเปลือกและไฮโลที่ใช้บรรจุโดยวิธีไฟไนท์อิลิเมนต์	40
การวิเคราะห์มูลหาทางกลศาสตร์โดยวิธีไฟไนท์อิลิเมนต์	41
การจำลองสภาพมวลข้าวเปลือกและไฮโลสำหรับการ วิเคราะห์	47

5. ผลการวิเคราะห์	
ผลของการวิเคราะห์ประเมินมวลไก้	52
ลักษณะการยับตัวของมวลข้าวเปลือก	52
ความหนาแน่นของมวลข้าวเปลือก	53
หน่วยแรงคันที่ก้านข้างเนื่องจากมวลข้าวเปลือก	54
หน่วยแรงคันในแนวคั่งเนื่องจากมวลข้าวเปลือก	56
6. การเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์โดยวิธีไฟในท่อสิ้นท่อ กับผลจากการคำนวณโดยสูตรสำเร็จ และการใช้หน่วยแรงคันที่วิเคราะห์ໄດ้สำหรับการคำนวณออกแบบ	
การเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์โดยวิธีไฟในท่อสิ้นท่อ กับสูตรสำเร็จ	58
การใช้หน่วยแรงคันที่วิเคราะห์ໄได้สำหรับ	
การคำนวณออกแบบ	60
7. สรุปผลการวิจัยและขอเสนอแนะ	
สรุรัสสำคัญของการวิจัยและผลการวิจัยโดยสรุป	63
ขอเสนอแนะสำหรับการวิจัยต่อไป	65
เอกสารอ้างอิง	67
ภาคผนวก ก. ตารางประกอบ	
ตารางที่	
1. ค่าค่าสุกของ Overpressure Factor, Cd. โดย ACI-313	70
2. ค่าค่าสุกของ Impact Factor, Ci. โดย ACI-313	70
3. Correction Factor, Cd. ของ Sargis S. Safarian สำหรับเพิ่มค่าหน่วยแรงในไซโลเนื่องจากผลของ Overpressure	71

4. ข้อมูลการทดสอบ Consolidation Creep Test ของมวลข้าวเปลือก	72
5. ข้อมูลการทดสอบ Consolidation Test ของมวลข้าวเปลือก	73
6. การคำนวณค่า E_0 และ α โดยอาศัยข้อมูลของ Consolidation Test Consolidation Test	74
7. การคำนวณค่าของแรงกลดบันจุกเชื่อมต่อ Nodal Point ของอิลิเมนท์ของมวลข้าวเปลือกใน Consolidation Cylinder โดยแปลงจากค่าแรงกันเนื้อ	75
8. ข้อมูลการตรวจสอบความเสียดทาน (Friction) ระหว่าง มวลข้าวเปลือกกับผิวคอนกรีตโดยวิธี Direct Single-Shear Test	76
9. การคำนวณตรวจสอบความคลาดเคลื่อนของกราฟแสดงความสัมพันธ์ ระหว่างหน่วยแรงและเสียดทาน (σ_f) กับ หน่วยแรงในแนวตั้งฉาก (σ_n)	77
10. ข้อมูลการตรวจสอบความลาดชันปกติ (Angle of Repose) ของมวลข้าวเปลือก	78
11. ลำดับความจุของไซโล แสดงในรูปของมวลข้าวเปลือก ที่บรรจุเป็นชั้นๆ	79
ภาคผนวก ข. รูปประกอบ	
รูปที่	
1. การแบ่งประเภทของโครงสร้างที่ใช้บรรจุสกุมมวลเม็ด โดยพิจารณาจาก Plane of Rupture	81
2. มิติต่างๆของไซโลที่ใช้วิเคราะห์สูตร Janssen's Formula และ Reimbert's Formula	82

3. ลักษณะสมบุลย์ของแรงที่กระทำกับมวลของวัสดุมวลเมื่อรูปลิ่มซึ่งใช้ในการวิเคราะห์แรงในไฮโลตามวิธี Airy's Method	82
4. แรงคันก้านข้างกระทำกับผนังไฮโลสำหรับใช้คำนวณออกแบบของ Sargis S. Safarian ซึ่งพิจารณาผลของ Over-pressure และการถ่ายวัสดุแบบเบี้ยวศูนย์ (Eccentric Discharge)	83
5. การเปลี่ยนแปลงของแรงคันกระทำกับผนังไฮโลเนื่องจาก การถ่ายวัสดุแบบเบี้ยวศูนย์	84
6. ลักษณะของ Triaxial Cell ในการทดสอบความล้มพังของ สเตρช-สเตรน (Stress-Strain Relation) ในข้าวเปลือก	85
7. Consolidation Creep Test เพื่อตรวจสอบความล้มพังของ สเตรช-สเตรน (Stress-Strain Relation) ในข้าวเปลือก	86
8. กราฟแสดงความล้มพังของสเตรช-สเตรน (Stress-Strain Relation) ในข้าวเปลือกจากการทดลองด้วย Consolidation Test	87
9. ลักษณะการแบ่งมวลข้าวเปลือกใน Consolidation Cylinder ออกเป็นอิลิเมนท์เด็กๆพร้อมทั้งแสดงเงื่อนไข สภาพพื้นผิว (Boundary Condition) สำหรับคำนวณค่าของ สเตรชและสเตรนโดยวิธีไฟโนห์อิลิเมนท์เพื่อตรวจสอบค่า Poisson's Ratio ของข้าวเปลือก	88
10. กราฟแสดงความล้มพังของสเตรชและสเตรน (Stress-Strain Relation) ในข้าวเปลือกเปรียบเทียบระหว่างที่ได้จาก Consolidation Test กับที่ได้จากการคำนวณด้วยวิธีไฟโนห์อิลิเมนท์โดยกำหนดค่า Poisson's Ratio	89

11. การตรวจสอบความถึก (Friction) ระหว่างผิวคอนกรีตกับ มวลข้าวเปลือกโดยวิธี Direct Single-Shear Test	90
12. กราฟแสดงขนาดของแรงเสียดทาน (P_f) ที่ผิวคอนกรีตเมื่อ ^{ที่} เคลื่อนมวลของข้าวเปลือกครุภูมิไปตามผิวชั้นหกสอบด้วยวิธี Direct Single-Shear Test	91
13. กราฟแสดงความล้มพังระหว่างหน่วยแรงเสียดทาน (σ_f) ของ มวลข้าวเปลือกกับผิวคอนกรีตและหน่วยแรงดันในแนวตั้งฉาก (σ_n)	92
14. กราฟแสดงความล้มพังระหว่างหน่วยแรงเสียดทาน (σ_f) ของ มวลข้าวเปลือกกับผิวคอนกรีตและหน่วยแรงดันในแนวตั้งฉาก (σ_n) ใน Logarithmic Scale	93
15. ผังแสดงความล้มพังระหว่างตัวแปรสเตรซ, สเตรน และ ^{ที่} ระยะเคลื่อนที่	94
16. การแบ่งอาณาบริเวณของวัตถุออกเป็นไฟในท่ออิเล็กทรอนิกส์	95
17. ผังแสดงชั้นตอนการวิเคราะห์ใน Computer Program	96
18. ไฟในท่ออิเล็กทรอนิกส์ชนิด 8-point Isoparametric Quadrilateral Ring Element	97
19. ลักษณะการจำลองสภาพมวลข้าวเปลือกและไชโอล สำหรับการวิเคราะห์พุ่คิกรรมโดยวิธีไฟในท่ออิเล็กทรอนิกส์	98
20. การบรรจุข้าวเปลือกหันดัดไปในการวิเคราะห์	99
21. ลักษณะการยุบตัวของข้าวเปลือกในไชโอล ขนาด $\phi 6 \text{ ม.} \times 25 \text{ ม.}$	100
22. ลักษณะการยุบตัวของข้าวเปลือกในไชโอล ขนาด $\phi 10 \text{ ม.} \times 25 \text{ ม.}$	101

23. ลักษณะการยับตัวของช้าเปลือกในไข่ใจ ขนาด ϕ 20 ม. x 25 ม.	102
24. ค่อนหัวร์ของความหนาแน่น (Density Contour) ในไข่ใจบรรจุช้าเปลือกขนาด ϕ 6 ม. x 25 ม.	103
25. ค่อนหัวร์ของความหนาแน่น (Density Contour) ในไข่ใจบรรจุช้าเปลือกขนาด ϕ 10 ม. x 25 ม.	104
26. ค่อนหัวร์ของความหนาแน่น (Density Contour) ในไข่ใจบรรจุช้าเปลือกขนาด ϕ 20 ม. x 25 ม.	105
27. แรงดันของมวลช้าเปลือกที่มีอยู่บนไข่ใจค่อนกริตเสริมเหล็ก ขนาดคง ๆ ที่ใช้บรรจุชั่วคราวโดยวิธีไฟในห้องเมนต์	106
28. แรงดันกระทำกับผนังไข่ใจค่อนกริตเสริมเหล็กบรรจุช้าเปลือก ขนาดคง ๆ จากการคำนวณโดยสูตรสำเร็จของเจนเซ่น (Janssen's Formula)	107
29. แรงดันกระทำกับผนังไข่ใจค่อนกริตเสริมเหล็กบรรจุช้าเปลือก ขนาดคง ๆ จากการคำนวณโดยสูตรสำเร็จของเรินเบิร์ท (Reimbert's Formula)	108
30. แรงดันกระทำกับผนังไข่ใจค่อนกริตเสริมเหล็กบรรจุช้าเปลือก ขนาดคง ๆ จากการคำนวณโดยสูตรสำเร็จของแอร์รี่ (Airy's Formula)	109
31. ขนาดและลักษณะของแรงดันด้านข้างที่กระทำกับผนังไข่ใจ ค่อนกริตเสริมเหล็กบรรจุช้าเปลือกขนาด ϕ 10 ม. x 25 ม. (บีบียนเทียบผลจากการวิเคราะห์โดย Finite Element Method กับผลที่ได้จากการคำนวณโดยสูตรสำเร็จคง ๆ)	110

32. แรงดันในแนวตั้ง (Vertical Stress) ที่พื้นไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กบรรจุข้าวเปลือกขนาด ϕ 6 ม. x 25 ม. ถึง
 ϕ 20 ม. x 25 ม. 111
33. แรงดันในแนวตั้งที่ระดับความลึกต่าง ๆ ในไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กบรรจุข้าวเปลือกขนาด ϕ 6 ม. x 25 ม. ถึง
 ϕ 20 ม. x 25 ม. (คำนวณโดยวิธีไฟฟ้าในท่ออัลเมน์ และ
โดยสครัฟเฟอร์ของเจนเลสน) 112
34. แรงดันในแนวตั้งที่ระดับความลึกต่าง ๆ ในไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กบรรจุข้าวเปลือกขนาด ϕ 6 ม. x 25 ม. ถึง
 ϕ 20 ม. x 25 ม. (คำนวณโดยสครัฟเฟอร์ของแอร์
แดคเร้มเบิร์ท) 113
35. หน่วยแรงดันกระทำกับผนังไชโอลสาหรับใช้เป็น Static
Pressure ในการคำนวณออกแบบผนังไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กขนาด ϕ 6 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม. 114
36. หน่วยแรงดันกระทำกับผนังไชโอลสาหรับใช้เป็น Static
Pressure ในการคำนวณออกแบบผนังไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กขนาด ϕ 8 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม. 115
37. หน่วยแรงดันกระทำกับผนังไชโอลสาหรับใช้เป็น Static
Pressure ในการคำนวณออกแบบผนังไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กขนาด ϕ 10 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม. 116
38. หน่วยแรงดันกระทำกับผนังไชโอลสาหรับใช้เป็น Static
Pressure ในการคำนวณออกแบบผนังไชโอลคอนกรีต
เสริมเหล็กขนาด ϕ 15 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม. 117

39.	หน่วยแรงดันกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 20 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	118
40.	หน่วยแรงดันในแนวคิ่งกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 6 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	119
41.	หน่วยแรงดันในแนวคิ่งกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 8 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	120
42.	หน่วยแรงดันในแนวคิ่งกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 10 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	121
43.	หน่วยแรงดันในแนวคิ่งกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 15 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	122
44.	หน่วยแรงดันในแนวคิ่งกระทำกับผนังใช้โลหะรับใช้เป็น Static Pressure ในการคำนวณอุอกแบบผนังใช้โลหะอนกรีต เสริมเหล็กขนาด ϕ 20 ม. ความสูงไม่เกิน 25 ม.	123
	ประวัติผู้เขียน	124



ສັນຍຸດການ

- A = ພື້ນທີ່ທຳມະນຸດ, ພື້ນທີ່ຮັບແຮງກະທ່າ, ພື້ນທີ່ຂອງວັດຖຸອ້າງອີງກັບສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກເຮີມຕົນ C_0
- A_s = ພື້ນທີ່ທຳມະນຸດຂອງເຫັນເສີມ
- a = ການກວ້າງຂອງໄຊໂລສີເຫັນເສີມຜົນຜ້າ, ການຍາວທີ່ສຸກຂອງໄຊໂລທາຍເຫັນ,
- a = ພື້ນທີ່ຂອງວັດຖຸອ້າງອີງກັບສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກປ້າຈຸບັນ C_1
- \bar{a} = ພື້ນທີ່ຂອງວັດຖຸອ້າງອີງກັບສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກຕອາກປ້າຈຸບັນ C_2
- b = ການຍາວຂອງໄຊໂລສີເຫັນເສີມຜົນຜ້າ, ຄວາມໜາງຂອງຜັນໃຊໂລ
- C = ດັວງທີ່ Characteristic Abscissa ຂອງໄຊໂລ
- C_d = Overpressure Correction Factor
- C_i = Impact Correction Factor
- C_0 = ສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກເຮີມຕົນ
- C_1 = ສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກປ້າຈຸບັນ
- C_2 = ສ່າພສມຄຸລຍ໌ ແລະ ຈຸກຕອາກປ້າຈຸບັນ
- c = ຄວາມຍາວເສັນຮອບຽບ
- D = ເສັນພານຕົນຍົກລາງຂອງໄຊໂລຮັບທຽບກະບອກກລມ
- D_c = ເສັນພານຕົນຍົກລາງຂອງວັດຖຸທີ່ມີພື້ນທີ່ສົມນູລຍກັນພື້ນທີ່ຮັບທຽບທາຍເຫັນ
- E = ໂນດຸລັບແໜກກາຍື້ຍໝນ
- E_0 = ໂນດຸລັບແໜກກາຍື້ຍໝນຂອງໜ້າເປີອິກເນື້ອຄວາມໜາແນນ (α) ເທິກັນຄວາມໜາແນນໃນສ່າພປົກຕິ (α_0)
- E_c = ໂນດຸລັບແໜກກາຍື້ຍໝນຂອງຄອນກວົດ
- E_s = ໂນດຸລັບແໜກກາຍື້ຍໝນຂອງເຫັນເສີມ
- E_i = Hoop Force ອອນນັງໜ້າຄວາມສູງຂຶ້ນທໍາໃຫ້ເກີດໜັງໜັງໜ້າສເຕຣນ

E_{ij}	= Green Strain Tensor
e_a, e_b	= ระยะเยื้องศูนย์กับค่า a และ b
e_{ij}	= Linear Green Strain Tensor
f_i	= เวคเตอร์หน่วยแรงมวล
G	= โมดูลัสแห่งการเกริงตัว (Modulus of Rigidity)
H	= ความสูงของไซโล
H_i	= ความสูงของอิลิเม้นท์ i
h	= ความสูง, ความหนาตัวอย่างข้าวเปลือก
h_o	= ความหนาตัวอย่างข้างเปลือกนอกอนุบตัว
h	= ขนาดการเปลี่ยนแปลงความหนาของตัวอย่างข้าวเปลือก
K	= บล็อกโมดูลัส(Bulk Modulus)
K_G	= Geometric Stiffness Matrix
K_L	= Linear Stiffness Matrix
k	= อัตราส่วนหน่วยแรงกันต้านข้างท่อหน่วยแรงกันในแนวตั้ง
L	= ความยาวตัวอย่างรูปหน้าตักไซโลหลายเหลี่ยมค้านเท่า
M	= จำนวนไฟไนท์อิลิเม้นท์ทั้งหมดที่ประกอบเป็นวัตถุ
p	= แรงกันเฉลี่ยต่อหน่วยพื้นที่
P_i	= Hoop Force ของอิลิเม้นท์ i
P_f	= แรงเนื้อ, แรงเสียดทาน ขานกับผิวสัมผัส
P_n	= แรงกระทำในแนวตั้งจากผิวสัมผัส
P_{r_1}, P_{r_2}	= แรงกันที่ระยะห่างจากแกนศูนย์กลาง r และ r ของตัวอย่างใน Consolidation Cylinder
P_Y	= หน่วยแรงกันต้านข้างกระแทกผนังไซโลที่ความลึก
q_Y	= หน่วยแรงกันในแนวตั้งซึ่งเกิดในไซโลที่ความลึก
q_m	= ส่วนประกอบของเวคเตอร์ระยะเคลื่อนที่ของ Nodal Point ที่ m ของแคดไฟไนท์อิลิเม้นท์

- R = รัศมีไซโคลิดิก, รัศมีของไซโอล
 l_R = เวคเตอร์ของหน่วยแรงที่ทำให้เกิดสภาพสมดุลย์แห่งร่อง (Load Correction Vector)
 S_{ij} = Second Piola-Kirchoff Stress Tensor
 s_f = ระยะเคลื่อนที่ในแนวแรงเนื่องจากกับผิวสัมผัส
 s_n = ระยะยุบตัว, ระยะเคลื่อนที่ในแนวตั้งจากกับผิวสัมผัส
 s_{r_i} = ระยะเคลื่อนที่ในแนวรัศมีของอ็ลิเมนท์ i
 t_i = เวคเตอร์ของหน่วยแรงกระทำภายนอก
 u_i = ส่วนประกอบของเวคเตอร์ระยะเคลื่อนที่ของจุดิก ๆ ภายในไฟไนท์อัลิเมนต์
 v = หน่วยแรงเลี้ยกทานที่เกิดกับผิวผนังไซโอล
 $=$ ปริมาตรของวัตถุอ้างอิงกับสภาพสมดุลย์ ณ จุดเริ่มต้น C_0
 v = ปริมาตรของวัตถุอ้างอิงกับสภาพสมดุลย์ปัจจุบัน C_1
 \bar{v} = ปริมาตรของวัตถุอ้างอิงกับสภาพสมดุลย์ต่อจากปัจจุบัน C_2
 w = น้ำหนักมวลสกุทธิบรรจุในไซโอล
 x, y, z = Rectangular Coordinate
 y = ความลึกวัดจากผิวนของมวลสกุมายังจุดที่ต้องการ
 q_{ij} = Nonlinear Green Tensor
 γ = ความหนาแน่นของวัสดุคุณลักษณะเดียวกันที่มีค่าเดียวกัน
 γ_0 = ความหนาแน่นของวัสดุคุณลักษณะเดียวกันที่มีค่าเดียวกัน
 σ_f = หน่วยแรงเลี้ยกทาน
 σ_n = หน่วยแรงในแนวตั้งจากกับผิวสัมผัส
 σ_v = หน่วยแรงที่กระทำกับปริมาตรวัตถุ
 ϵ = อัตราส่วนระยะยุบตัวต่อความหนาเดิมของวัสดุอย่างข้าวเปลือก
 ϵ_v = อัตราส่วนการเปลี่ยนแปลงปริมาตรต่อหน่วยปริมาตรของวัสดุภายใต้หน่วยแรงกระทำ σ_v
 ν = อัตราส่วนความเครียดของปัวซอง (Poison's Ratio)

- τ = หน่วยแรงเนื้อön
- μ = สัมประสิทธิ์ความฝึกภายในของวัสดุมวลเม็ด
- μ' = สัมประสิทธิ์ความฝึก (ความเลี่ยดทาน) ระหว่างวัสดุมวลเม็ดกับผิววัสดุที่ใช้ทำ
ผังโซโล
- δ = การแปรผัน
- θ_0 = สภาพสมดุล ณ จุดเริ่มเปลี่ยนรูปทรงของวัสดุ
- θ_1 = สภาพสมดุล ณ จุดสุดท้ายของลำดับพฤติกรรม
- θ_m = สภาพสมดุล ณ จุดปัจจุบันที่ทำการวิเคราะห์
- θ_ϕ = พังกชันแห่งการประมวลของ Nodal Point ที่ m ของแต่ละไฟในห้องเมนต์
- θ = นุ่มลักษณะปกติของวัสดุมวลเม็ด (Angle of Repose)
- ρ = นุ่มแห่งความฝึกภายในของวัสดุมวลเม็ด
- θ = นุ่มลักษณะของ Plane of Rupture

ประมวลศพทวิทยาการ ไทย - อังกฤษ
เฉพาะที่ใช้ในวิทยานิพนธ์



การแปรผัน	Variation
การแยกออกเป็นส่วนย่อย	Discretization
การเปลี่ยนรูปทรงของวัสดุ	Deformation
การถ่ายวัสดุออกทางคานบน	Top Unloading
การถ่ายวัสดุออกทางคานล่าง	Bottom Unloading
การวิเคราะห์แบบลำดับชั้น	Incremental Procedure
กลสมบัติ	Mechanical Property
ความหนาแน่น	Density
ความเลี่ยบทาน, ความฝืด	Friction
จุลชีววิทยา	Microbiology
ไซโล	Silo
นำหนักบรรทุกคงที่	Dead Load
นำหนักบรรทุกจร	Live Load
บังเกอร์	Bunker
บิน	Bin
บล็อกไม้คลัส	Bulk Modulus
ฟังก์ชันแห่งการประมาณ	Interpolation Function
ไฟไนท์อิลเมเนต	Finite Element
มาตรวัดระยะ	Dial Gage
มุมแห่งความฝึกภายใน	Angle of Internal Friction
มุมภาคซันบิกติ	Angle of Repose

แมทริกซ์	Matrices
โมดูลัสแห่งการยืดหยุ่น	Modulus of Elasticity
โมดูลัสแห่งการเก็บตัว	Modulus of Rigidity
ระยะเดิน	Displacement
ไร้เชิงเส้น	Nonlinear
แรงเฉือน	Shear Force
แรงเสียทาน	Friction Force
แรงคันก้านชาง	Lateral Force
แรงคันในแนวตั้ง	Vertical Force
แรงกระแทก	Impact Force
แรงคันส่วนเพิ่ม	Overpressure
รัศมีไฮดรอลิก	Hydraulic Radius
วัสดุคงค้างทางเคมี	Chemically Stable Material
วัสดุมวลเม็ด	Granular Material
เวกเตอร์	Vector
สูตรล่าเร็ว	Empirical Formula
สเตรซ	Stress
สเตรน	Strain
สติฟเนส	Stiffness
สมมาตรรอบแกนศูนย์กลาง	Axisymmetric
หน่วยแรงคัน	Pressure
อัตราส่วนความเครียดของปัวซอง	Poison's Ratio
อิลาสติก	Elastic

