การทดสอบกระบวนการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนโดยใช้ โปรแกรมมอดโฟลว์และผลการทดลองของเครื่องเซนตริฟิวจ์

นายอิทธิ ชินรัตนพิสิทธิ์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาการจัดการสิ่งแวดล้อม (สหสาขาวิชา) บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2547 ISBN 974-53-1135-9 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

VALIDATION OF CONTAMINANT TRANSPORT PROCESS USING MODFLOW AND CENTRIFUGE MODEL TEST RESULTS



Mr.Itti Chinratanapisit

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Science in Environmental Management (Inter-Department)

Graduate School

Chulalongkorn University

Academic Year 2004

ISBN 974-53-1135-9

Copyright of Chulalongkorn University

Z 3 d.n. 2549

Thesis Title	Validation of Contaminant Transport Process Using		
	MODFLOW and Centrifuge Model Test Results		
Ву	Mr.Itti Chinratanapisit		
Field of Study	Environmental Management		
Thesis Advisor	Asst.Prof. Sutha Khaodhiar, Ph.D.		
Thesis Co-advisor	Assoc. Prof. K.K. Muralee Muraleetharan, Ph.D.		
•	ed by the Graduate School, Chulalongkorn University in Partial uirements for the Master 's Degree		
	Dean of the Graduate School (Assistant Professor M.R. Kalaya Tingsabadh, Ph.D.)		
THESIS COMMITTE	E		
	6 Ch Thesis Advisor		
	(Assistant Professor Sutha Khaodhiar, Ph.D.)		
	(Associate Professor K.K. Muralee Muraleetharan, Ph.D.)		
	(Pichaya Rachdawong, Ph.D.)		
	K Osattor Member		

(Khemarath Osathaphan, Ph.D.)

อิทธิ ชินรัตนพิสิทธิ์: การทดสอบกระบวนการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนโดยใช้โปรแกรม มอดโฟลว์และผลการทดลองของเครื่องเซนตริฟิวจ์ (VALIDATION OF CONTAMINANT TRANSPORT PROCESS USING MODFLOW AND CENTRIFUGE MODEL TEST RESULTS) อ.ที่ปรึกษา ผศ.ดร.สุธา ขาวเธียร อาจารย์ ที่ปรึกษาร่วม ASSOC. PROF. K.K. MURALEE MURALEETHARAN, Ph.D., จำนวนหน้า 64 หน้า, ISBN 974-53-1135-9

ในปัจจุบันเครื่องเซนตริฟิวจ์เป็นเครื่องมือที่ใช้การจำลองการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนใน โดยการจำลองที่สร้างขึ้นมานี้สามารถกำหนดความเครียดที่เกิดขึ้น ดินได้อย่างมีประสิทธิภาพ คุณสมบัติต่างๆของดิน รวมทั้งค่าการนำพาของน้ำ อุปกรณ์เพิ่มแรงเหวี่ยงนั้นสามารถจำลองการ ใหลของสารปนเปื้อนของน้ำใต้ดินโดยอาศัยความเร่ง โดยถ้าความเร่งเพิ่มขึ้นจะสามารถลดมาตรา ส่วนของแบบจำลองได้ งานวิจัยขึ้นนี้เป็นการทดสอบกระบวนการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนโดยใช้ โปรแกรมมอดโฟลว์และผลการทดลองของเครื่องเซนตริฟิวจ์ แบบจำลองการไหลของผลต่างอัตตะ ของน้ำใต้ดินที่เป็นที่รู้จักกันดี ได้แก่มอดโฟลว์ ซึ่งได้พัฒนาขึ้นมาเพื่อการทำนายการไหลของน้ำใต้ ดินทั้งในสภาวะคงที่และไม่คงที่ โดยโปรแกรมนี้สามารถแสดงผลได้ทั้งแบบหนึ่ง,สอง และสามมิติ กฎมาตราสวนเป็นสิ่งที่สำคัญซึ่งใช้ในการทำแบบจำลองของเครื่องเซนตริฟิวจ์ ในการศึกษาขั้นต้น ได้ทำการพิสูจน์กฎมาตราส่วนโดยใช้โปรแกรมมอดโฟลว์จำลองผลการทดลองของเครื่องเซนริฟิวจ์ โดยทำการจำลองการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนแบบหนึ่งมิติในดินชนิดต่างๆ ซึ่งผลที่ได้สามารถ รองรับกฎของมาตราส่วนได้อย่างสมเหตุผล โดยผลที่ได้สอดคล้องกับความรู้ทางทฤษฎี จึงได้นำมา ทำการศึกษาชั้นปลาย โดยการนำโปรแกรมมอดโฟลว์ทำนายการเคลื่อนที่ของสารปนเปื้อนที่ไม่มี การดูดซับซึ่งเกิดจากการรั่วใหลของระบบการทิ้งขยะในขั้นตะกอนเนื้อเดียวที่อิ่มตัว มาเทียบกับผล และผลที่ได้จากการทำนายด้วยโปรแกรมมคดโฟลว์ การทดลองของเครื่องเสนตริฟิวจ์แบบสองมิติ และผลการทดลองของเครื่องเซนตริฟิวจ์ได้ผลเป็นที่น่ายคมรับ

สาขาวิชาการ การจัดการสิ่งแวดล้อม ปีการศึกษา 2547 ลายมือชื่อนิสิต อิทธิ ธินร์ตามจิฐิทธิ์ ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา 6 W ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม K.K.M ##4589489620: MAJOR ENVIRONMENTAL MANAGEMENT

KEY WORD: MODFLOW / MODELING/ CONTAMINANT TRANSPORT

ITTI CHINRATANAPISIT: VALIDATION OF CONTAMINANT TRANSPORT PROCESS USING MODFLOW AND CENTRIFUGE MODEL TEST RESULTS. THESIS ADVISOR: ASST. PROF. SUTHA KHAODHIAR, Ph.D. THESIS CO-ADVISOR: ASSOC. PROF. K.K. MURALEE MURALEETHARAN, Ph.D., 64 pp.

ISBN 974-53-1135-9

A geotechnical centrifuge is a powerful testing tool for modeling the transport of contaminants in soils. The simulation of identical effective stress states in scaled centrifuge model and equivalent prototype ensures the modeling of soil properties including hydraulic conductivity. Centrifuge modeling is particularly applicable in replicating the physical transport of dense pollutants due to gravitational gradients. The increased acceleration field is essential to correctly study such phenomena in reduced scale models. This thesis presents a validation of the contaminant transport process by using the MODFLOW computer program and the centrifuge model test results. The modular finite-difference groundwater flow model well known as MODFLOW has been developed for simulating confined and unconfined, saturated flow in one, two or three dimensions. The program allows both steady-state and transient simulations. In centrifuge modeling, scaling laws are very important. First, the computer code MODFLOW is used to verify scaling laws for centrifuge tests using the series of one dimensional tests with various soils and reasonable results are obtained. Next, MODFLOW predictions are validated using a two dimensional centrifuge test of a non-sorbing dense pollutant leaking from a landfill into a homogenous saturated silt layer. Again, reasonable comparisons are obtained between the MODFLOW predictions and the centrifuge model test results.

Academic year 2004

Field of study Environmental Management Student's signature. Student's signature. Advisor' signature. S W

Co-advisor's signature K.K. M

ACKNOWLEDGEMENTS

First of all, I wish to express my great appreciation to my thesis co-advisor, Assoc. Prof. Dr. K.K. Muralee Muraleetharan (Department of Civil Engineering and Environmental Science, University of Oklahoma), for his time, valuable guidance, support and patience throughout my graduate study. I would like to thank Asst. Prof. Sutha Khaodhiar, Ph.D., my thesis advisor for his guidance and support.

I also thank Dr.Manaskorn Rachakornkij, Dr.Khemarath Osathaphan and Dr.Pichaya Rachdawong members of this thesis committee for thesis interest and their comments to my thesis.

I would like to thank Mrs. Oranuj for her help and patience to support me on MODFLOW program. Sincere thanks are extended to Ampira, Arunya, Ayuth, Jittipong and all Thai students in Norman, Oklahoma, for their continuing friendships and supports. Miss Nuntawan for her kindness by share her computer for me to simulate the program.

CONTENTS

PAGE

ABSTRACT (IN THAI)
ABSTRACT (IN ENGLISH)v
ACKNOWLEDGEMENTSvi
CONTENTSvii
LIST OF TABLESix
LIST OF FIGURESx
CHAPTER I Introduction
1.1 Introduction1
1.2 Objectives
1.3 Hypothesis
1.4 Scope of study3
CHAPTER II Literature Review and Theoretical Background
2.1 MODFLOW development5
2.1.1 MODFLOW introduction5
2.1.2 MODFLOW preprocessors7
2.1.3 MODFLOW postprocessors8
2.1.4 MODFLOW documentation9
2.2 Geotechnical centrifuge10
2.3 Basic concept of centrifuge scaling laws
2.4 Physical properties and principles12
2.4.1 Darcy's law12
2.4.2 Porosity and void ratio12
2.4.3 Steady-state flow and transient flow
2.4.4 Hydrodynamic dispersion
CHAPTER III Methodology
3.1 MODFLOW program14
3.1.1 Hardware Requirement14

PAGE

3.1.2 Visual MODFLOW 3.0 Interface	15
3.1.3 Visual MODFLOW project files	21
3.2 Validation procedure	22
3.2.1 Use the MODFLOW program to prove the scaling laws	22
3.2.1.1 Silica Flour test	22
3.2.1.2 Clays test	24
3.2.1.3 Monterey 0/30 sand test	25
3.2.2 Compare with experimental results	27
CHAPTER IV Results and Discussion	
4.1 Use the MODFLOW program to prove the scaling laws	28
4.1.1 Silica Flour test	28
4.1.2 Clays test	36
4.1.3 Monterey 0/30 sand test	40
4.2 Comparison with experimental results	47
CHAPTER V Conclusions and recommendations for further study	
5.1 Conclusions	53
5.2 Recommendations for further studies	54
REFERENCES	55
APPENDIX	
BIOGRAPHY	

LIST OF TABLES

	PAGE
Table 1.1: The detailed of the case studies	4
Table 2.1: Public domain packages for MODFLOW not in original version of	
MODFLOW	6
Table 3.1: The values of parameters use in Silica Flour test	23
Table 3.2: The values of parameters use in Snowcal 50 test.	24
Table 3.3: The values of parameters use in Monterey 0/30 sand test part 1	25
Table 3.4: The values of parameters use in Monterey 0/30 sand test part 2	26
Table 3.5: The values of parameters use in experiment test.	27

X

LIST OF FIGURES

$\mathbf{\nu}$	•	164

Figure 1.1: 9-m Radius Centrifuge at the University of California, Davis	2
Figure 3.1: Main Menu of Visual MODFLOW 3.0	16
Figure 3.2: Screen Layout of Visual MODFLOW	18
Figure 4.1: Prototype represented by four Silica Flour models	28
Figure 4.2: Solution domain for contaminant movement in Silica Flour test	29
Figure 4.3: Concentration of Silica Flour versus time at 25g with no	
dispersiondispersion	29
Figure 4.4: Concentration of Silica Flour versus time at 25g with calibrates	
the dispersion	30
Figure 4.5: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at midpath	
as function of model time for Silica Flour model at 25g	30
Figure 4.6: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at midpath	
as function of model time for Silica Flour model at 33.3g	31
Figure 4.7: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at midpath	
as function of model time for Silica Flour model at 37.5g	31
Figure 4.8: Ratio of concentration to initial concentration (C/C ₀) at midpath	
as function of model time for Silica Flour model at 50g	32
Figure 4.9: Ratio of concentration to initial concentration (C/C ₀) at midpath	
as function of model time for Silica Flour model at 100g	32
Figure 4.10: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at midpath as	
function of model time for Silica Flour models	33
Figure 4.11: Ratio of concentration to initial concentration (C/C ₀) at midpath as	
function of model time for Silica Flour models	33
Figure 4.12: Logarithm of time for 50% reduction in concentration ratio at midpa	ath
versus logarithm of scale factor for Silica Flour centrifuge models	34
Figure 4.13: Logarithm of time for 50% reduction in concentration ratio at midpa	ith
versus logarithm of scale factor for Silica Flour centrifuge models	34
Figure 4.14: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at	
midnath as function of prototype for Silica Flour models	35

Figure 4.15: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at	
midpath as function of prototype for Silica Flour models	35
Figure 4.16: Solution domain for contaminant movement in Clays test	.36
Figure 4.17: Ratio of concentration to final concentration (C/C _f) at	
midpath as function of prototype for Snowcal 50 model at 100g	
with no adsorption	37
Figure 4.18: Ratio of concentration to final concentration (C/C _f) at midpath	
as function of prototype for Snowcal 50 model at 100g	.37
Figure 4.19: Ratio of concentration to final concentration (C/C _f) at midpath	
as function of prototype for Snowcal 50 model at 50g.	38
Figure 4.20: Ratio of concentration to final concentration (C/C _f) at midpath	
as function of prototype for Snowcal 50 models	38
Figure 4.21: Ratio of concentration to final concentration (C/C _f) at midpath	
as function of prototype for Snowcal 50 models	39
Figure 4.22: Solution domain for contaminant movement in Monterey 0/30 sand	
test	40
Figure 4.23: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at	
midpath as function of $\overline{v}t$ for Monterey 0/30 sand model test at 25g	
with $\overline{v} = 0.137 \text{ cm/sec.}$	41
Figure 4.24: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at	
midpath as function of $\overline{v}t$ for Monterey 0/30 sand model test at 25g	
with $\overline{v} = 0.117 \text{ cm/sec.}$	41
Figure 4.25: Ratio of concentration to initial concentration (C/C_0) at	
midpath as function of $\overline{v}t$ for Monterey 0/30 sand model test at 25g	
with $\overline{v} = 0.104 \text{ cm/sec.}$	42
Figure 4.26: Ratio of concentration to initial concentration (C/C ₀) at	
midpath as function of $\overline{v}t$ for Monterey 0/30 sand model test at 25g	
with varying average interstitial velocities	42
Figure 4.27: Ratio of concentration to initial concentration (C/C ₀) at	
midpath as function of $\overline{v}t$ for Monterey 0/30 sand model test at 25g	
with varying average interstitial velocities	43

Figure 4.28: Ratio of concentration (C/C_0) at midpath as function of
$\overline{v}t$ /I for Monterey 0/30 sand models test at 1g with sample thickness
and $\overline{v} = 0.036 \text{ cm/sec.}$
Figure 4.29: Ratio of concentration (C/C_0) at midpath as function of
$\overline{v}t$ /I for Monterey 0/30 sand models test at 1g with sample thickness
and $\overline{v} = 0.02 \text{ cm/sec.}$ 44
Figure 4.30: Ratio of concentration (C/C_0) at midpath as function of
$\overline{v}t$ /I for Monterey 0/30 sand models test at 1g with sample thickness
and $\overline{v} = 0.013 \text{ cm/sec.}$
Figure 4.31: Ratio of concentration (C/C ₀) at midpath as function of
$\overline{v}t$ /l for Monterey 0/30 sand models test at 1g with varying
sample thickness and with varying average interstitial velocities45
Figure 4.32: Ratio of concentration (C/C_0) at midpath as function of
$\overline{v}t$ /I for Monterey 0/30 sand models test at 1g with varying
sample thickness and with varying average interstitial velocities46
Figure 4.33: Prototype of centrifuge test
Figure 4.34: Solution domain for contaminant movement in centrifuge model test47
Figure 4.35: Predicted result for the movement of the contaminant at R349
Figure 4.36: Experimental result for the movement of the concentration at R349
Figure 4.37: Predicted result for the movement of the contaminant at R550
Figure 4.38: Experimental result for the movement of the concentration at R550
Figure 4.39: Predicted result for the movement of the contaminant at R651
Figure 4.40: Experimental result for the movement of the concentration at R651
Figure 4.41: Predicted result for the movement of the contaminant at R752
Figure 4.42: Experimental result for the movement of the concentration at R752