การประมาณอายุการใช้งานของโครงสร้างคอนกรีตในทะเล



นาย เหงียน เบา ทัช

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2548 ISBN 974-53-2148-6 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ESTIMATE OF SERVICE LIFE OF CONCRETE STRUCTURES IN MARINE ENVIRONMENT

Mr. Nguyen Bao THACH

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

Department of Civil Engineering

Faculty of Engineering

Chulalongkorn University

Academic Year 2005

ISBN: 974-14-2148-6

Thesis Title	Estimate of Service Life of Concrete Structures In Marine
Ву	Environment Nguyen Bao THACH
Field of study	Civil Engineering
Thesis Advisor	Associate Professor Phoonsak Pheinsusom, D.Eng.
Thesis Co-Advisor	Associate Professor Boonchai Stitmannaithum, D.Eng.
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	oted by the Faculty of Engineering, Chulalongkorn University in Requirements for the Master's Degree
(Profe	Dean of the Faculty of Engineering essor Direk Lavansiri, Ph.D.)
THESIS COMMITT	TEE
(Asso	Chairman ciate Professor Teerapong Senjuntichai, Ph.D.)
 (Asso	Thesis Advisor ociate Professor Phoonsak Pheinsusom, D.Eng.)
(Flower Thesis Co-Advisor
(Asso	ociate Professor Boonchai Stitmannaithum, D.Eng.)
 (Chat	pan Chintanapakdee, Ph.D.)

เหงียน เบา ทัช : การประมาณอายุการใช้งานของโครงสร้างคอนกรีตในทะเล. (ESTIMATE OF SERVICE LIFE OF CONCRETE STRUCTURES IN MARINE ENVIRONMENT) อาจารย์ที่ปรึกษา : รศ.คร.พูลศักดิ์ เพียรสุสม, อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม: รศ.คร.บุญไชย สถิตมั่นในธรรม, 110 หน้า. ISBN 974-53-2148-6

การเสื่อมสภาพและทำลายโครงสร้างคอนกรีตในช่วงอายุใช้งานเป็นผลมาจากหลายๆกระบวนการอันได้แก่ การทำลายจากกรดหรือค่าง สภาวะเปียกสลับแห้ง สภาวะเป็นน้ำแข็ง ปฏิกิริยาระหว่างค่างกับมวลรวม เป็นดัน อย่างไรก็ตาม กระบวนการเสื่อมสภาพนั้นมีสาเหตุหลักมาจากกระบวนการซึมผ่านของคลอไรด์ซึ่งมีผลทำให้เกิดการสึกกร่อนของเหล็กเสริบใน โครงคอนกรีตเสริมเหล็กโดยเฉพาะโครงสร้างที่อยู่ใกล้สภาวะแวดล้อมที่เป็นทะเล

ถึงปัจจุบันนี้ การประมาณอายุการใช้งานของโครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็กอย่างแม่นยำได้รับความสนใจเป็น อย่างมาก แบบจำลองเกี่ยวกับความคงทนของคอนกรีตที่ได้รับการพัฒนาส่วนใหญ่ใช้หลักการกัดกร่อนจากการซึมของคลอไรด์และ ใช้ข้อมูลของสภาวะแวดล้อมทางทะเลของยุโรป อเมริกา และส่วนน้อยจากเอเชีย โดยไม่มีข้อมูลเกี่ยวกับประเทศไทยและเวียดนาม. ด้วยเหตุผลนี้ ความจำเป็นที่ต้องมีแบบจำลองที่เหมาะสมและแม่นยำกับสภาวะแวดล้อมทางทะเลของทั้งประเทศไทยและเวียดนามจึง เป็นสิ่งที่เลี่ยงไม่ได้ เนื่องจากประเทศไทยและเวียดนามมีสภาวะแวดล้อมทางทะเลที่ต่างกัน แต่มีลักษณะชายฝั่งที่ยาวเหมือนกันซึ่ง ส่งผลต่อความคงทนของโครงสร้างคอนกรีต วิทยานิพนธ์ฉบับนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อหาแบบจำลองสำหรับประมาณอายุใช้งานที่ เหมาะสมที่สุดกับสภาพแวดล้อมทางชายฝั่งของประเทศไทยและเวียดนามจากแบบจำลองที่มีอยู่

เพื่อให้บรรลุวัตุประสงค์ที่ตั้งไว้โดยคำนึงถึงระยะเวลาที่จำกัด จึงได้นำวิธีการทดสอบที่เร็วหรือใช้ระยะเวลา หดสอบสั้นอย่างวิธี นอร์ด เทสต์ เอนที บิลด์ 492 : สัมประสิทธิ์การซึมผ่านของคลอไรด์จากการทดสอบการซึมผ่านแบบไม่คงที่ โดยใช้ตัวแปรจาก อัตราส่วนของน้ำต่อซีเมนต์ ปริมาณการแทนที่ปูนซีเมนต์ด้วยเถ้าลอยและเถ้าแกลบ มาประยุกด์ใช้ จากผลที่ได้จะ นำไปสู่การหาค่าสัมประสิทธิ์การซึมผ่านของคลอไรด์ หลังจากนั้นจะทำการทำนายค่าสัมประสิทธิ์การซึมผ่านของคลอไรด์ระยะ หลังตามสัดส่วนน้ำต่อซีเมนต์ ปริมาณเถ้าลอยและเถ้าแกลบ ซึ่งการคำนวณในส่วนนี้จะนำไปสู่การคำนวณหาแบบจำลองสำหรับ ประมาณอายุใช้งานของโครงสร้างคอนกรีต นอกจากนี้จะทำการประเมินผลของวัสดุปอซโซลาน (เถ้าลอยและเถ้าแกลบที่ใช้) ต่อ การด้านทานการซึมผ่านของคลอไรด์อีกด้วย

จากผลการทดสอบแสคงให้เห็นว่าผลจากปฏิกิริยาปอชโชลานิกทั้งจากเถ้าลอยและเถ้าแกลบซึ่งเป็นสารปอชโช ลานมีผลในการลดค่าสัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ได้ดีกว่ากอนกรีตซึ่งใช้ปูนซีเมนค์เพียงอย่างเดียวโดยปราศจากสารปอชโช ลาน โดยการใช้เถ้าแกลบจะสามารถลดค่าสัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ในคอนกรีตที่อายุ 28 วันได้ดีกว่าการใช้เถ้าลอย แต่ อย่างไรก็ตามการใช้วัสคุประสานที่มีส่วนผสมของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนค์ เถ้าลอย และเถ้าแกลบรวมกัน จะให้ผลในการลดค่า สัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ได้ดีที่สุด จากการทดสอบคอนกรีตที่อายุ 28 วันนั้น พบว่ามีเพียงเฉพาะเถ้าแกลบเท่านั้นที่มีผล ในการลดค่าสัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ ซึ่งในทางกลับกันเถ้าลอยนั้นไม่ได้มีผลในการลดค่าสัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ ซึ่งในทางกลับกันเถ้าลอยนั้นไม่ได้มีผลในการลดค่าสัมประสิทธิ์ในการซึมผ่านคลอไรค์ ซึ่งในทางปฏิบัติ 2 แบบมาพิจารณา โดยนำมาใช้พิจารณากับ โครงสร้างคอนกรีตที่มีในประเทศไทยและเวียดนามและประเมินผลสุดท้าย

ภาควิชา วิศวกรรมโยธา	ลายมือชื่อนิสิต 🖊	July 1
สาขาวิชา วิศวกรรมโยธา	_ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา	Buch D
ปีการศึกษา 2548	_ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม	PIL
		Think S

4770561021 MAJOR CIVIL ENGINEERING

KEYWORDS: CHLORIDE / DIFFUSION COEFFICIENT / CONCRETE / REINFORCED

STEEL CORROSION / MARINE ENVIRONMENT

NGUYEN BAO THACH: ESTIMATE OF SERVICE LIFE OF CONCRETE STRUCTURES IN MARINE ENVIRONMENT. THESIS ADVISOR: ASSOC. PROF.PHOONSAK PHEINSUSOM, D.ENG. THESIS CO-ADVISOR: ASSOC.

PROF. BOONCHAI STITMANNAITHUM, D.ENG.

ISBN: 974-53-2148-6

Deterioration and distress of concrete structures in service is a result of a variety of physicochemics processes. These processes include attack by acids or alkalis, cycles of wetting and drying, freezing and thawing, alkalis - aggregate reaction, etc. However, the most serious deterioration process is caused by chloride diffusion mechanism which then leads to corrosion of reinforcing steel.

Moreover, up to date, the accurate service-life prediction of reinforced concrete structures is getting more and more attention. Needless to say, the most advanced models on durability of concrete are found in the field of chloride-induced corrosion. However, most of them are built and developed based on the marine environment of Europe, America and a few countries from Asia, excluding Thailand and Vietnam. For this reason, the requirement of an accurate and suitable model for the local marine environment conditions of Thailand and Vietnam is very imperative. Because Thailand and Vietnam not only have the same environment conditions, but also have a long coast which mostly affect the durability of concrete structures. The aim of this current paper is computing a service life model, which is the most suitable for the local environment of Thailand, and Vietnam based on the available models of previous researches.

In order to fulfill this objective and satisfy the time restraint, a rapid or short term experiment named Nord test NT build 492: "Chloride migration coefficient from non-steady state migration experiments" with the input parameters including water binder ratio, partial replacement of Portland cement by fly ash and rice husk ash will be conducted. After that, based on these results obtained from the experiment, the chloride diffusion coefficients are got. Moreover, using the data, the expressions for predicting the value of chloride diffusion coefficient are proposed in term of water binder ratio, percent of fly ash and rice husk ash. These expressions are the key for computing the service life model of a certain concrete structure. Furthermore, the influences of pozzolana (fly ash and rice husk ash for the current case) on chloride resistance are investigated as well.

Results of the experiment reveal the significance of pozzolanic effect of both fly ash and rice husk ash on decrease of the chloride diffusion coefficient, in compared with the ordinary Portland cement case. However, rice husk ash has more influence on chloride resistance than fly ash at the early age 28 days. In addition, ternary blend incorporating Portland cement with both fly ash and rice husk ash also shows the remarkable impact. However, in ternary blend at the early age 28 days (the current work), the decrease of chloride diffusion coefficient is only due to the effect of rice husk ash and fly ash on the other hand has no significant influence on chloride diffusion coefficient. Finally, two main approaches used in practice for civil engineers to compute service life of concrete structures in marine environment are proposed. In addition, in order to illustrate these both approaches, case studies of certain concrete structures in Thailand and Vietnam are also investigated.

Department: CIVIL ENGINEERING...... Field of study: CIVIL ENGINEERING..... Academic year: 2005.....

Student's signature:

Advisor's signature:

Co-advisor's signature:

ACKNOWLEDEMENTS

I would like first and foremost to express my honest gratitude to Assoc. Prof. Dr. Phoonsak Pheinsusom for his guidance, encouragement and support during my research and my studies from the first time I came to Chulalongkorn University.

I also deeply appreciate the assistance as well as worthy recommendations from Assoc. Prof. Dr. Boonchai Stitmannaithum.

Special thanks are extended to the other committee members: Prof. Dr. Toyoharu Nawa, Assoc. Prof. Dr. Teerapong Senjuntichai and Dr. Chatpan Chintanapakdee for their valuable comments and suggestions on my research and thesis.

Thanks are also due to whom for their assistances with laboratory works.

I am grateful to my friends and colleagues for their help and friendliness, especially to Mr. Sompong Teeranop.

Many thanks are owned to Siam city concrete Co. LTD for their valuable supporting of materials.

Sincere gratitude goes to my parents and my brother for their love and encouragement. Their pride in my accomplishments guided me throughout the best and the worst moments of my works.

Finally, I would like to express my sincere gratitude for the financial support of AUN/SEED-Net and JICA, without which this research would not have been possible.

TABLE OF CONTENTS

	Page
Abstract (Thai)	
Abstract (English)	
Acknowledgements	
Table of contents	
List of Tables	
List of Figures	xi
CHAPER I INTRODUCTION	1
1.1 Overview	
1.2 Scope Of This Work	
1.3 Research Objectives	
CHAPTER II THEORICAL BACKGROUND	3
2.1 Mechanism of Corrosion in Concrete.	
2.2 Corrosion Deterioration Model.	
2.3 Chloride Diffusion in Concrete.	
2.4 Performance Assessment Methods.	
2.5 Pozzolans	
2.6 Chloride Diffusion Coefficient.	
2.7 The Propagation Phase	
2.8 Summary	
CHAPTER III MATERIAL AND EXPERIMENT	23
3.1 Selection of Potential Influence Factors.	
3.2 Materials	
3.3 Experimental Method.	
3.4 Experimental Procedures.	
5.4 Experimental Procedures	
CHAPTER IV RESULTS AND DISCUSSION	
4.1 Chloride Diffusion Coefficient	32
4.2 Experiments With Real Sea Water	53
4.2 Empirical expressions.	55

	Page
CHAPTER V APPLICATION	57
5.1 The Initial Phase	57
5.2 The Propagation Phase	59
5.3 Procedure of Application	
5.4 Examples of Application	62
CHAPTER VI CONCLUSIONS	74
6.1 Summary	74
6.2 Conclusions	75
6.3 Limitations	76
6.4 Recommendations	77
REFERENCES	79
APPENDIX	83
VITA	110

LIST OF TABLES

Table 2.1 ASTM C1202 ratings
Table 2.2 Summary of chloride penetration test method (Stanish el al)
Table 3.1 Chemical properties of ordinary Portland cement type 1
Table 3.2 Physical properties of fly ash and rice husk ash
Table 3.3 Chemical composition of fly ash and rice husk ash
Table 3.4 Mixture proportions of concrete specimens
Table 4.1 Chloride diffusion coefficient for ordinary Portland cement case
Table 4.2 Chloride diffusion coefficient for case of fly ash
Table 4.3 Chloride diffusion coefficient for case of rice husk ash
Table 4.4 Chloride diffusion coefficient for case of triple blend
Table 4.8 Chloride diffusion coefficient for the experiments with real sea water taker from Cha-Am, Gulf of Thailand
Table 4.9 Chloride diffusion coefficient for the experiments with real sea water taker from Ca Na, Vietnam
Table 4.10 Composition of sea water taken from Cha-Am, Gulf of Thailand and Ca Na, Vietnam
Table 5.1 Threshold chloride from standards
Table 5.2 Threshold chloride from literature
Table 5.3 Properties of concrete for pier (submerged zone)
Table 5.4 Initial chloride concentration
Table 5.5 Chloride diffusion coefficient
Table 5.6 Input values of design water binder ratio

Table 5.7 hput values of design co ver thickness	
Table 5.8 hput values of design rebar dimension	
Table 5.9 Properties of concrete for abutment wall (submerged øne)70	
Table 5.10 hitial chloride conc entration	
Table 5.11 Chloride diffusion coefficient	
Table 5.12 hput values of design water binder ratio	
Table 5.13 hput values of design cover thickness	
Table 5.14 hput values of design rebar dimension	

LIST OF FIGURES

Figure 2.1 Service life model relative to corrosion deterioration	4
Figure 2.2 AASHTO T259 test setup (Stanish el al)	6
Figure 2.3 Nordtest NTbuild 443 test setup (Stanish el al)	7
Figure 2.4 AASHTO T277 or ASTM C1202 test setup (Stanish el al)	8
Figure 2.5 Typical chloride migration cells (Stanish el al)	9
Figure 2.6 Rapid migration cells (Stanish el al)	10
Figure 2.7 Pressure penetration test procedure (Stanish el al)	11
Figure 2.8 The particle shape of fly ash	13
Figure 2.9 The particle shape of rice husk ash	14
Figure 2.10 Corrosion to cracking diagram	19
Figure 3.1 Nordtest NT Build 492 test set-up.	27
Figure 3.2 Typical test set up of Nordtest NT Build 492	28
Figure 3.3 Leaking occurs	28
Figure 3.4 Test set up of the modified Nordtest NT Build 492	29
Figure 3.5 The modified Nordtest NT Build 492 diagram	30
Figure 4.1 Experiment data for ordinary Portland cement case	33
Figure 4.2 Relationship between water binder ratio and the total porosity	34
Figure 4.3 Chloride diffusion coefficients in term of water binder ratio for f case	
Figure 4.4 Chloride diffusion coefficients in term of percent of fly ash for fly as	
Figure 4.5 The influence of fly ash on chloride diffusion coefficient by k_{FA}	_

xii
Figure 4.6 General equation and particular equations of diffusion coefficient for different series of water binder ratio
Figure 4.7 Chloride diffusion coefficients in term of water binder ratio for rice husk ash case
Figure 4.8 Chloride diffusion coefficients in term of percent of rice husk ash for rice husk ash case
Figure 4.9 The influence of rice husk ash on chloride diffusion coefficient by factor k _{RHA}
Figure 4.10 General equation and particular equations of diffusion coefficient for different series of water binder ratio
Figure 4.11 Chloride diffusion coefficients in term of water binder ratio for ternary blend case
Figure 4.12 Chloride diffusion coefficients in term of percent of rice husk ash for ternary blend case (with 15% FA)
Figure 4.13 Chloride diffusion coefficients in term of percent of rice husk ash for ternary blend case (with 25% FA)
Figure 4.14 The influence of both of fly ash and rice husk ash on chloride diffusion coefficient by factor k _{FA& RHA}
Figure 4.15 General equation and particular equations of diffusion coefficient for different series of water binder ratio (with 15% Fly ash)
Figure 4.16 General equation and particular equations of diffusion coefficient for different series of water binder ratio (with 25% Fly ash)
Figure 4.17 Particular equations of diffusion coefficient for different series of water binder ratio (with 15% Fly ash)
Figure 4.18 Contour of chloride diffusion coefficient with water binder ratio 0.4
Figure 4.19 Contour of chloride diffusion coefficient with water binder ratio 0.5
Figure 4.20 Contour of chloride diffusion coefficient with water binder ratio 0.6

	Diagram for estimate service life of concrete structures in many vironment	
	agram for estimate mix proportion or cover thickness or dimension of resed on desirable service life	
Figure 5.3 Init	itial time versus cover thickness	.64
Figure 5.4 AC	CI committee 29 report and current case study	65
Figure 5.5 The	e impact of fly ash on initial time	.66
Figure 5.6 The	ne section of concrete structure	66
	ork sheet for computing approach to estimate service life of the sea bridg aem Phak Bia project	
Figure 5.8 The	e design of Can Tho Bridge	.69
Figure 5.9 Init	itial time versus cover thickness	.71
Figure 5.10 T	The section of concrete structure	.71
_	Work sheet for computing approach to estimate service life of the Can bridge	