การใช้ทรายที่ถูกทิ้งจากการทำแบบหล่อเป็นตัวดูดซับโลหะหนัก

นางสาวดวงพร ตันศิริ



วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาการจัดการสิ่งแวดล้อม(สหสาขาวิชา) บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2547 ISBN 974-53-1141-3 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

UTILIZATION OF FOUNDRY SAND WASTE AS HEAVY METAL SORBENT

Miss Duangporn Thunsiri

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 974-53-1141-3

Copyright of Chulalongkorn University

12 4 S.A. 2551

	Sorbent
Ву	Miss Duangporn Thunsiri
Field of Study	Environmental Management
Thesis Advisor	Pichaya Rachdawong, Ph.D.
Accept	ed by the Graduate School, Chulalongkorn University in Partial
Fulfillment of the Req	uirements for the Master's Degree
	Dean of the Graduate School
	(Assistant Professor M.R. Kalaya Tingsabadh, Ph.D.)
THESIS COMMITTE	EE
	(Manaskorn Rachakornkij, Ph.D.)
	han K. Thesis Advisor
	(Pichaya Rachdawong, Ph.D.)
	6 Member
	(Assistant Professor Sutha Khaodhiar, Ph.D.)
	(Khemarath Osathaphan, Ph.D.)

Utilization of Foundry Sand Waste as Heavy Metal

Thesis Title

ดวงพร ตันศิริ: การใช้ทรายที่ถูกทิ้งจากการทำแบบหล่อเป็นตัวดูดซับโลหะหนัก. (UTILIZATION OF FOUNDRY SAND WASTE AS HEAVY METAL SORBENT) อ. ที่ปรึกษา: ดร. พิชญ รัชฎาวงศ์, 121 หน้า. ISBN 974-53-1141-3.

ในปัจจุบันประเทศไทยมีโรงงานอุตสาหกรรมการหล่อโลหะ 494 โรงงาน ซึ่งปริมาณ ของทรายจากกระบวนการหล่อโลหะที่ถูกทิ้งในหลุมฝังกลบมีประมาณ 3.4 ล้านตันต่อปี ทรายจาก กระบวนการหล่อโลหะมีองค์ประกอบหลักคือเหล็ก เบนโทในท์ และฝุ่นถ่านหิน ซึ่งมีคุณสมบัติใน การคูดซับโลหะหนัก วัตถุประสงค์ของงานวิจัยนี้คือการศึกษาความเป็นไปได้ในการใช้ทรายที่ถูก ทิ้งจากการทำแบบหล่อเป็นตัวคูดซับโลหะหนัก เพื่อเป็นการลดปริมาณของเสียจากกระบวนการ ผลิตของอุตสาหกรรม และยังช่วยลดต้นทุนค่าใช้จ่ายในการกำจัดของเสียคังกล่าวอีกทางหนึ่งด้วย โดยงานวิจัยแบ่งเป็นการทดสอบค่าการชะละลายของโลหะหนัก การทดสอบการคูดซับสังกะสี และการสังเคราะห์ทรายแบบหล่อเทียมเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัดสังกะสีกับทราย แบบหล่อจริง

จากผลการทดสอบค่าการชะละลายของโลหะหนักพบว่าทรายจากกระบวนการหล่อ โลหะสามารถนำมาใช้เป็นตัวดูดซับโลหะหนัก เนื่องจากค่าการชะละลายโลหะหนัก มีค่าน้อยกว่า เกณฑ์ที่กฎหมายกำหนด ผลการทดสอบพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดสังกะสีเพิ่มขึ้นเมื่อค่าความ เป็นเบสมากขึ้น เมื่อใช้ความเข้มข้นเริ่มค้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ประสิทธิภาพในการกำจัดสังกะสี เท่ากับ 12.95 – 51.02 % และเพิ่มเป็น 68.75 – 92.39 % และ 68.75 – 92.39 % สำหรับค่าความเป็น กรดเบส 3.72 6.59 และ 8.01 ตามลำดับ และจากสมการการถดถอยเชิงเส้นของการนำทรายนี้เป็น ตัวดูดซับสังกะสีพบว่า ความสามารถในการดูดซับสังกะสีแปรผันตามปริมาณเหล็ก เบนโทในท์ และปริมาณสารอินทรีย์ในทราย

ผลการทคสอบการสังเคราะห์ทรายแบบหล่อเทียมเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการ กำจัดสังกะสีกับทรายแบบหล่อจริงพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดสังกะสีของทรายแบบหล่อที่ สร้างขึ้นโดยมืองค์ประกอบของทรายตามทรายแบบหล่อจริงที่มีประสิทธิภาพในกำจัดมากที่สุดมี ค่าสูงกว่าทรายจริงเล็กน้อย และเมื่อปรับปรุงประสิทธิภาพของทรายโดยใช้ข้อมูลจากสมการการ ถดลอยพบว่าผลจากการทดลองใกล้เคียงกับผลที่ได้จากสมการดังกล่าว

สาขาวิชา...การจัดการสิ่งแวคล้อม ปีการศึกษา....2547..... ##4689424920: MAJOR ENVIRONMENTAL MANAGEMENT

KEY WORD: FOUNDRY SAND/BENTONITE/COAL DUST/ ZERO-VALENT IRON/ SORPTION

DUANGPORN THUNSIRI: UTILIZATION OF FOUNDRY SAND WASTE AS HEAVY METAL SORBENT. THESIS ADVISOR: PICHAYA RACHDAWONG, Ph.D., 121 pp. ISBN 974-53-1141-3.

Waste foundry sand is one of by-products from metal casting operations. Nowadays, there are 494 foundry industries in Thailand which discard 3.4 million tons of spent sand in landfill per year. Primarily, this sand is a mixture of sand, clay, coal dust and fine residual iron particles. The objective of this study was to assess the feasibility of using waste foundry sands as a low-cost sorbent. The tests were also conducted on iron filing, bentonite and coal dust for comparison. Synthetic foundry sand was synthesized to compare the removal efficiency of zinc onto waste foundry sand and synthetic foundry sand including enhanced the removal efficiency of synthetic foundry sand by using a multivariate regression analysis to optimize the proportion of significant index parameters for the best removal efficiency. Batch experiments and analytical modeling were conducted in this work.

Leaching characteristics of the waste foundry sands were evaluated. The result showed that heavy metals in leachates from waste foundry sands were less than the values from the Ministry of Industry's standard. The zinc removal efficiency using initial zinc concentration 50 mg/l ranged from 12.95 - 51.02 % at initial solution pH of 3.72 and ranged from 58.74 - 84.77 % and 68.75 - 92.39 % for initial solution pH 6.59 and 8.01, respectively.

Empirical equations developed using multivariate regression indicated that sorption capacity of zinc was a function of iron content, clay content and total organic content. Particularly, high pH value enhanced zinc removal by sorption and precipitation.

Comparison between spent foundry sand and synthetic sand follow the proportion of spent sand that has the great sorptive capacity showed that the removal efficiency of zinc by synthetic sand was slightly higher than that of waste sand and zinc removed by enhanced synthetic sand was comparable with prediction from regression equation.

Field of study Environmental Management Student's signature.

Academic year 2004 Advisor's signature.

ACKNOWLEDGEMENTS

The completion of this thesis would not have been possible without the generous assistance and support from a number of sources. I would like to express my deepest gratitude and sincere appreciation to my advisor, Dr. Pichaya Rachdawong, for his worthy suggestions, a great encouragement, moral support and patience throughout the research work. I also gratefully thank to Dr. Manaskorn Rachakornkij, Chairman of thesis committee, Dr. Sutha Khaodhiar, and Dr. Khemarath Osathaphan, members of the thesis committee for valuable suggestions.

The author would like to thank National Research Center for Environmental and Hazardous Waste Management laboratory staffs, Ms. Ramnaree Netvichian and Ms. Chantana Intim for the research support that they provided.

The author is also grateful to all of my colleagues for their continuing friendship and helping that is enable me to complete course at Chulalongkorn University.

Last, but not the least, the author is indebted to parents and family who always give valuable support, encouragement, and the whole things, which made this study complete.

CONTENTS

			Page
ABSTRACT (ГНА	I)	iv
ABSTRACT (1	ENG	LISH)	v
ACKNOWLE	DGM	IENTS	vi
CONTENTS			vii
LIST OF FIGU	URE	S	X
LIST OF TAB	LES		xii
NOMENCLAT	ΓUR	E	xiv
CHAPTER I I	NTR	ODUCTION	
1	1.1	Statement of the problems	1
1	1.2	Objectives of the study	3
1	1.3	Hypotheses	3
1	1.3	Scopes of study	3
1	1.4	Advantages of this work	4
CHAPTER II	BAC	KGROUND AND LITERATURE REVIEW	
	2.1	Groundwater contamination	5
	2.2	Permeable reactive barrier	7
	2.3	Zinc	9
	2.4	Natural bentonite.	11
	2.5	Zero valence iron	13
	2.6	Influence of soil properties on mobility of contaminant	14
	2.7	Foundry sand	16
	2.8	Binder in foundry sand	18
	2.9	Organic addition to foundry sand	20
2	2.10	Beneficial reuse of spent foundry sand	23
4	2.11	Adsorption Isotherms	24
2	2.12	Literature review	27

			Page
CHAPTER	III M	ETHODOLOGY	
	3.1	Model apparatus	30
	3.2	Analytical apparatus	32
	3.3	Materials	32
	3.4	Analytical methods	38
	3.5	Experimental procedures	39
CHAPTER	IV TI	EST RESULTS AND DISCUSSIONS	
	4.1	General	42
	4.2	Leachability of Heavy Metals	42
	4.3	Chemical and physical properties	44
		4.3.1 Iron filing	44
		4.3.2 Bentonites	44
		4.3.3 Coal dust	46
		4.3.4 Spent foundry sands	48
	4.4	Results of batch sorption tests using iron filing,	
		bentonites and coal dust	50
		4.4.1 Results of batch kinetic tests	50
		4.4.1.1 Effect of initial zinc concentration on zinc	
		removal	55
		4.4.1.2 Effect of equilibrium solution pH on zinc	
		removal	57
	4.5	Results of batch sorption tests using waste foundry sands	61
		4.5.1 Results of batch kinetic tests	61

	Page
4.5.1.1 Effect of initial zinc concentration on zinc	
removal	66
4.5.1.2 Effect of equilibrium solution pH on zinc	
removal	68
4.5.2 Effect of clay, iron and TOC on zinc removal	73
4.6 Comparison between spent sand and synthetic sand	74
CHAPTER V CONCLUSIONS AND RECOMMENDATIONS	
5.1 Conclusions	77
5.2 Recommendations	78
REFERENCES	80
APPENDICES	83
APPENDIX A	84
APPENDIX B.	88
APPENDIX C	90
APPENDIX D.	93
APPENDIX E	96
APPENDIX F	105
APPENDIX G.	119
RIOGRAPHY	121

LIST OF FIGURES

Figur	e	Page
2.1	Fate of contaminant migration	5
2.2	Schematic of permeable reactive barrier	8
2.3	Crystalline structure of montmorillonite	11
2.4	Metal casting process	17
2.5	Major components of foundry sand	18
3.1	TOC Analyzer	31
3.2	Microwave Digestion	31
3.3	Centrifuging Teflon® Bottle	31
3.4	Sand 1	34
3.5	Sand 2	34
3.6	Sand 3	34
3.7	Sand 4	34
3.8	Iron filing	35
3.9	Bentonite 1	35
3.10	Bentonite 2	35
3.11	Coal dust	35
3.12	Scheme of the overall experiment procedure	41
4.1	Particle size distribution curves for iron filing	44
4.2	Particle size distribution curves for bentonites	45
4.3	Particle size distribution curves for coal dust	47
4.4	Particle size distribution curves for spent foundry sands	48
4.5	Results of batch kinetic tests using iron filing, bentonite 1, bentonite 2 and	
	coal dust at initial pH 3.72	. 52
4.6	Results of batch kinetic tests using iron filing, bentonite 1, bentonite 2 and	
	coal dust at initial pH 6.59	53
4.7	Results of batch kinetic tests using iron filing, bentonite 1, bentonite 2 and	
	coal dust at initial pH 8.01	54

Figure		Page
4.8	Zinc removal during batch kinetic tests for iron filing, bentonites and coal	
	dust as a function of initial zinc concentration.	. 55
4.9	Results of batch kinetic tests using waste foundry sands at initial pH 3.72.	. 63
4.10	Results of batch kinetic tests using waste foundry sands at initial pH 6.59.	. 64
4.11	Results of batch kinetic tests using waste foundry sands at initial pH 8.01.	. 65
4.12	Zinc removal during batch kinetic tests for waste foundry sands as a	
	function of initial zinc concentration.	. 66
4.13	Zinc removals during batch kinetic tests at different solution pH	. 68
4.14	Metal concentration as a function of solution pH	. 70

LIST OF TABLES

Table	I	Page
2.1	Typical range of Thailand's groundwater characteristic	6
3.1	Analytical apparatus	32
3.2	Type of manufactures and sand binder	33
3.3	Physical properties of bentonites	36
4.1	Compare the results with regulatory standard	43
4.2	Physical properties of bentonite1 and bentonite 2	45
4.3	Chemical composition of bentonite1 and bentonite 2	46
4.4	Chemical compositions of coal dust	47
4.5	Physical properties of the spent foundry sands	49
4.6	Chemical compositions of raw mill and spent foundry sands	49
4.7	Experiment conditions for batch sorption tests using iron filing, bentonites	
	and coal dust	51
4.8	Zinc removal by bentonites, iron filing, and coal dust for different initial	
	zinc concentration	56
4.9	Zinc removal by bentonites, iron filing, and coal dust for different initial	
	solution pH	59
4.10	Equilibrium solution pHs of bentonites, iron filing, and coal dust for	
	different initial solution pH	59
4.11	Zinc removals during batch kinetic tests for iron filing, bentonites and coal	
	dust as a function of initial solution and equilibrium pH	60
4.12	Experiment conditions for batch sorption tests using foundry sands	61
4.13	Zinc removal by waste foundry sands for different initial concentration	67
4.14	Zinc removal by waste foundry sands for different initial pH	71
4.15	Equilibrium solution pHs of spent foundry sand for different initial	
	solution pH	71
4.16	Zinc removals during batch kinetic tests for waste foundry sands as a	
	function of initial solution and equilibrium pH	72
4.17	Zinc removed by Sand 1 compared with synthetic sand	75

Table		Page
4.18	Zinc removed by enhanced synthetic sand compare with data obtained	
	from multivariate regression equation	76

NOMENCLATURES

b = Langmuir isotherm constant (L/mg)

 C_0 = initial zinc concentration (mg/L)

C_e = equilibrium liquid phase zinc concentration (mg/L)

 C_t = zinc concentration at time t (mg/L)

 K_f = Freundlich isotherm constant (L/g)

m = mass of sorbent (g)

n = Freundlich isotherm constant

 Q_0 = Langmuir monomolecular layer capacity (mg/g)

q_e = equilibrium solid-liquid Zn (II) concentration (mg/g)

X = mass of Zn (II) adsorbed onto natural bentonite

T = temperature ($^{\circ}$ C)

V = volume of solution (cm³)