# การออกแบบและการศึกษาเครื่องระเหยน้ำแบบแผนฟิล์มในแนวคึ่ง



นางสาว สดศรี ชัยเจริญสวัสดิ์

005106

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต แผนกวิชาเคมีเทคนิค บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณมหาวิทยาลัย พ.ศ. 2522

# THE DESIGN AND STUDY OF A VERTICAL FILM EVAPORATOR

Miss Sodsri Chaijareonswad

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Science

Department of Chemical Technology

Graduate School

Chulalongkorn University

1979

Thesis Title

The Design and Study of a Vertical Film

Evaporator

By

Miss Sodsri Chaijareonswad

Department

Chemical Technology

Thesis Advisor

Pienpak Tasakorn, Ph.D.

Accepted by the Graduate School, Chulalongkorn University in partial fulfillment of the requirements for the Master's degree.

S. Buuneg Dean of Graduate School

(Associate Professor Supradit Bunnag, Ph.D.)

Thesis Committee

PAthapitan and Chairman

(Professor Prasom Sthapitanonda, Ph.D.)

(Assistant Professor Kiartchai Santiyanont, Ph.D.)

Shooshot Baran Member

(Assistant Professor Shooshat Barame, Ph.D.)

Phol Saget Member
(Associate Professor Phol Sagetong, Ph.D.)

7. Tamber

Advisor

(Pienpak Tasakorn, Ph.D.)

Copyright of the Graduate School, Chulalongkorn University

หัวข้อวิทยานีพนซ์ การออกแบบและการศึกษาเครื่องระเหยน้ำแบบแผนพิล์มในแนวกึ่ง ชื่อนิสิต นางสาว สคศรี ชัยเจริญสวัสดิ์ อาจารย์ที่ปรึกษา คร.เพียรพรรค ทัศคร แผนกวิชา เคมีเทคนิค ปีการศึกษา 2521

# บหลัดยอ

เครื่องระเหยน้ำแบบแผนพิล์มในแนวคึ่ง เป็นเครื่องระเหยน้ำที่เหมาะสม
สำหรับสารละลายที่คุณสมบัติถูกทำลายโดยงายความร้อน เนื่องจากเครื่องระเหย
น้ำแบบนี้มีค่าส้มประสิทธิ์ของการถายเทความร้อนสูงถึงแม้จะมีความแตกตางของอุณหภูมิ
น้อย เครื่องระเหยน้ำที่ออกแบบในการศึกษานี้มีสารละลายไหลเป็นแผนพิล์มบาง ๆ บน
ผิวทอค้านใน และไอน้ำเป็นตัวให้ความร้อนอยู่ภายนอก ตัวปล่อยสารละลายให้เป็นแผน
พิล์มถูกออกแบบเฉพาะเพื่อที่จะให้ไอซึ่งเกิดจากการระเหยผานออกไปด้านบนได้ นอก
จากนี้ยังมีเครื่องให้ความร้อนติดอยู่เหนือสวนที่เกิดการระเหยเพื่อควบคุมอุณหภูมิของสารละลายที่เข้าไปในเครื่องระเหยนี้

ในการศึกษาเรื่องการระเทยบนแผนหิล์ม ได้พิจารณาคาเฉลี่ยชองสัมประสิทธิ์
การถายเทความร้อนเป็นหลัก ตัวแปรที่ใช้ในการทคลองได้แก่อัตราการไหลเข้าของ
สารละลาย อุณหภูมิของสารละลาย อุณหภูมิของไอน้ำที่ใช้ ความยาวของท่อในส่วนที่
เกิดการระเทย และความหนืดของสารละลายที่จะระเทย นอกจากนี้ได้ทำการวัดคา
อุณหภูมิของผิวท่อ อุณหภูมิของไอที่เกิดจากการระเทย และความหนืดของสารละลาย
น้ำตาลที่ใช้ในการทคลอง เพื่อประกอบการคำนวณหาคาเฉลี่ยสัมประสิทธิ์การถายเท
ความร้อนดังกลาว

ผลจากการศึกษาได้สรุปออกมาในรูปซองกราฟที่คาสัมประสิทธิ์การถายเทความ ร้อนอาจคำนวณออกมาได้เมื่อรู้คาตัวแปรต่าง ๆ สำหรับเครื่องระเหยน้ำแบบนี้ถ้าใช้กับสารฉะลายที่มีน้ำตาลที่ความเข้มข้น
15 องศาบริกซ์ ทำงานได้ดีที่สุดเมื่อมีอัตราการระเหยเป็น 7 ปอนค์/ชั่วโมง/ตารางฟุต
และอัตราการถ่ายเพความร้อนเป็น 6 x 10 <sup>4</sup> ปีที่ยู/ชั่วโมง/ตารางฟุต ส่วนค่าสัมประสิทธิ์
การถ่ายเทความร้อนมีคาเท่ากับ 900 ปีที่ยู/ชั่วโมง/องศาฟาเรนไฮต์/ตารางฟุต

Thesis Title The Design and Study of a Vertical

Film Evaporator

Name Miss Sodsri Chaijareonswad

Thesis Advisor Pienpak Tasakorn, Ph.D.

Department Chemical Technology

Academic Year 1978

#### ABSTRACT

Vertical film evaporators are most suitable for the evaporation of heat sensitive products, because these evaporators have high heat transfer coefficients at a low temperature difference. A vertical film evaporator was designed for the study of heat transfer in an evaporating film. Liquid flowed as a thin film over the interior surface of the heated tube, and steam, as a heating medium, flowed outside. A distributor was specially designed to let the vapor pass through. There was also a preheater connected to the top of the evaporating tube for the controlling of the feed temperature.

In the study of film evaporator, the mean heat transfer coefficient was the main interest. The variable parameters studied were feed rate, feed temperature, steam inlet temperature, length of heated tube and viscosity of feed. In addition, the heated wall temperatures, vapor phase temperatures and viscosities of sucrose solutions

using as feed were measured for the calculation of mean film heat transfer coefficients.

The results were summarized in the graph showing relationship between  $h_m \left(\frac{\lambda^2}{\sqrt[62]{gk}}^3\right)^{1/3}$  and Re. The mean heat transfer coefficient can be predicted when the opera-

ting conditions are known.

When this type of evaporator is used for sucrose solution, of 15 Brix, it is best operated at the mass flux of 7 lb/hr ft<sup>2</sup> and the heat flux of 6 x 10<sup>4</sup> Btu/hr ft<sup>2</sup>. The mean heat transfer coefficient is 900 Btu/hr ft<sup>2</sup>. F.



#### ACKNOWLEDGEMENT

The author wishes to express sincere thanks to her advisor, Dr. Pienpak Tasakorn for his kind encouragement, helpful advices, patience especially his very active and kind co-operation during the experimental process. The other important person which the author is much impressed by his kind introduction and guideline is Assistant Professor Dr. Kiartchai Santiyanont who is the first advisor. She is much grateful to the approval committee for their useful comments and suggestions.

At the same time she would like to thank the official staff of the Department of Chemical Technology, Faculty of Science, Chulalongkorn University, for their co-operation in laboratory work.

Above all, she would like to thank the Committee of the Graduate School of Chulalongkorn University for granting her an assistantship which made some part of this study possible.

## CONTENTS

				Page
Abstrac	et (Th	ai)		iv
Abstrac	et (En	glish)		vi
Acknow!	Ledgem	ent		vii
List of	Tabl	es		xii
List of	F Figu	res		xiv
Nomenc	Lature			xvi
Chapter			NO ON SULLAND THE PROPERTY OF	
I	INTR	ODUCTION		
	1.1	Evaporato	or	1
	1.2	Vertical	Film Evaporator	2
	1.3	Objective	e and Scope of Work	4
II	LITE	RATURE REV	VIEWS AND THEORETICAL	
	CONS	IDERATION		
	2.1	Evaporato	ors	6
	2.2	Film Evan	porators	9
	2.3	Vertical	Falling Film Evaporators	17
		2.3.1 Pi	rinciple of Vertical Falling	
		F:	ilm Evaporator	17
		2.3.2 De	esign Consideration	18
		2.3.3 T	heoretical Consideration	19
		2.3.4 He	eat Transfer in Vertical Film	
		E	vaporator	26
		2.3.5 S	pecial Features of Vertical	
		F	ilm Evaporator	33

Chapter				Page
III	APPA	RATUS A	ND EXPERIMENTAL METHODS	
	3.1	The De	sign and Operation of a Vertic	al
		Film T	est Rig	35
	3.2	Temper	ature Measurements	43
	3.3	Prepar	ation of Calibration Curves ar	nd
		Charts		44
	3.4	Experi	mental Variables	45
	3.5	Experi	mental Methods	46
	3.6	Experi	mental Procedures	49
IV	EXPE	RIMENTA	L RESULTS	
	4.1	Experi	mental Results Using Water as	
		an Eva	porating Liquid	51
		4.1.1	The Heated Wall Temperature of	f
			the Evaporating Body	51
		4.1.2	The Vapor Phase Temperature	
			Along the Heated Tube	51
		4.1.3	The Film Heat Transfer (	
			Coefficients	54
			4.1.3.1 Effect of Feed Rate	
			on h <sub>m</sub>	54
			4.1.3.2 Effect of Feed Tempe	era-
			ture on h <sub>m</sub>	57
			4.1.3.3 Effect of Steam Temp	)e-
			rature on h	57

Chapter			Page
	4.2	Experimental Results Using Sucrose	
		Solution as an Evaporating Liquid .	61
,		4.2.1 Viscosity of Sucrose Solution	ns 61
		4.2.2 Effect of Viscosity on h	61
v	DIS	CUSSION	
	5,1	Some Considerations on the Design o	£
		Experimental Apparatus	64
	5.2	Variations of h <sub>m</sub> with Operating	
		Parameters	. 65
		5.2.1 Effect of Feed Rate on hm	. 65
		5.2.2 Effect of the Wall Temperatu	
		on h <sub>m</sub>	. 66
		5.2.3 Effect of Viscosity on hm .	. 70
		5.2.4 Effect of Feed Temperature	
		on h <sub>m</sub>	. 73
*		5.2.5 Effect of Length of Heated	
		Tube on h <sub>m</sub>	. 73
	5.3	Performance of the Experimental	
		Evaporator	. 74
		5.3.1 Comparison with Theoretical	
		Expression	. 74
		5.3.2 Selection of Operating .	
		Condition	. 74
	5.4	Viscosities of Sucrose Solutions	. 76

Chapter	Page
VI CONCLUSION	79
References	81
Appendix	
A CALIBRATION DATA	84
B SOME PROPERTIES OF SUCROSE SOLUTION	89
C MEASUREMENT OF HEATED WALL TEMPERATURE AND	
VAPOR PHASE TEMPERATURE	91
D NUMERICAL RESULTS	94
Vita	108

# LIST OF TABLES

Table		Page
2.1	Comparison between the process carried	
	out in various types of evaporator	12
Al	Calibration of rotameter	86
B1-32	Measurement of viscosity of sucrose	
	solution	91
Cl	Measurement of heated wall temperature	92
C2-C3	Measurement of vapor phase temperature	. 93-94
D1-D9	Numerical Results	95-103

## LIST OF FIGURES

Figure		Page
2.1	Evaporator types	10
2.2	Static film evaporator	14
2.3	Mechanic film evaporator	16
2.4	Evaporation on a vertical heated tube	21
2.5	Local heat transfer coefficient as function	
	of Reynolds number	29
3.1	A vertical film test rig	36
3.2	Schematic diagram of the vertical film	
	test rig	37
3.3	Evaporating body and preheater assembly	40
3.4	Cross-section of evaporating body	41
4.1	Variation of wall temperature with feed rate	52
4.2	Variation of wall temperature with steam	
	temperature	53
4.3	Variation of vapor temperature along 1-ft tube	55
4.4	Variation of vapor temperature along 2-ft tube	56
4.5	Variation of $h_m \left( \frac{1}{\rho^2 gk^3} \right)^{1/3}$ with Re	58
	Variation of h with feed temperature	59
4.7	Variation of h <sub>m</sub> with steam temperature	60
4.8	Variation of viscosity of sucrose solution	
	with concentration	62

-	igure		Page
	4.9	Variation of h with feed rate and	
		viscosity	63
	5.1	Local heat transfer coefficient as	
		function of Reynolds number	67
	5.2	Variations of evaporated fraction and	
		total heat transfer with steam temperature	70
	5.3	Variation of h <sub>m</sub> with viscosity	71
	5.4	Variation of $h_m \left( \frac{\mu^2}{e^2 gk^3} \right)^{1/3}$ with Re for	
		sucrose solution 0-15 Brix	73
	5.5	Comparison between \(\Gamma_{\text{L}}\) and \(\Gamma_{\text{L}}\) theo	76
	5.6	Comparison between $\eta_{\rm exp}$ and $\eta_{\rm eq}$	79
	Al-A4	Calibration curve of rotameter	86-87
	A5	Calibration curve of chromel-alumel	
		thermocouple	88
	A6	Calibration curve of Brix refractometer	89

#### NOMENCLATURE

```
= concentration (Brix)
C
    = specific heat (Btu/lb oF)
    = diameter (ft)
D
     = gravitational acceleration (ft/hr2)
     = local heat transfer coefficient (Btu/hr ft oF)
     = average heat transfer coefficient (Btu/hr ft 0F)
 ħ
     = mean heat transfer coefficient (Btu/hr ft oF)
     = thermal conductivity (Btu/hr of ft)
 k
     = Kapitza number, Mag (dimensionless)
     = wall length (ft)
     = pressure (lbf/ft<sup>2</sup>)
     = Prandtl number, Cp/4
     = time (hr)
     = temperature (OF)
 T
     = velocity (ft/sec)
     = thermal diffusivity (ft2/hr)
     = mass flow rate per unit width of the wall (lb/ft-hr)
 1
     = film thickness (ft)
0
     = latent heat of vaporization (Btu/lb)
 A
     = absolute viscosity (lb/ft-hr)
M
      = kinematic viscosity (ft2/hr)
      = density (lb/ft3)
9
      = surface tension (lbf/ft)
```

## Subscripts

H = liquid heating without evaporation

1 = liquid

L = at y = L

s = saturation condition

t, = transition

v = vapor

w = at the wall

x = coordinate along the radius

y = coordinate down the wall