การหาความสัมพันธ์ของประสิทธิภาพการไหลในอนาคตในแหล่งน้ำมันที่ขับเคลื่อนโดยก๊าซ ที่ละลายในน้ำมัน



นางสาวสุวีณา โสมะบุตร์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมปิโตรเลียม ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่และปิโตรเลียม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2548 ISBN 974-14-2248-2 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

EMPIRICAL CORRELATION FOR FUTURE IPR CURVES FOR SOLUTION-GAS DRIVE RESERVOIR

Miss Suvena Somabutr

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering program in Petroleum Engineering
Department of Mining and Petroleum Engineering
Faculty of Engineering
Chulalongkorn University
Academic Year 2005
ISBN 974-14-2248-2
Copyright of Chulalongkorn University

Thesis Title	EMPIRICAL CORRELATION FOR FUTURE IF	PR CURVES

FOR SOLUTION-GAS DRIVE RESERVOIR

By Miss Suvena Somabutr

Field of Study Petroleum Engineering

Thesis Advisor Assistant Professor Suwat Athichanagorn, Ph.D.

Thesis Co-advisor Associate Professor Yingyos Khemayodhin

Accepted by the Faculty of Engineering, Chulalongkorn University in Partial Fulfillment of the Requirements for the Master's Degree

Dean of the Faculty of Engineering (Professor Direk Lavansiri, Ph.D.)

THESIS COMMITTEE

fast Cherry o Chairman

(Jirawat Chewaroungroaj, Ph.D.)

Sunat Atlichangorn Thesis Advisor

(Assistant Professor Suwat Athichanagorn, Ph.D.)

4 Khemayol Thesis Co-advisor

(Associate Professor Yingyos Khemayodhin)

...... Member

(Assistant Professor Supongse Nimkulrat, Ph.D.)

สุวีณา โสมะบุตร์: การหาความสัมพันธ์ของประสิทธิภาพการไหลในอนาคตในแหล่งน้ำมันที่ขับเคลื่อน โดยก๊าซที่ละลายในน้ำมัน (EMPIRICAL CORRELATION FOR FUTURE IPR CURVES FOR SOLUTION-GAS DRIVE RESERVOIR) อ.ที่ปรึกษา: ผศ.ดร. สุวัฒน์ อธิชนากร, อ.ที่ปรึกษาร่วม : รศ. ยิ่งยศ เขมะโยธิน จำนวน 70 หน้า. ISBN 974-14-2248-2

วิทยานิพนธ์อบับนี้ได้ทำการศึกษาและทำนายการเปลี่ยนแปลงความสัมพันธ์ของการใหลในอนาคต โดยอ้างอิงการศึกษาของ Klins และ Clark แต่ได้นำโปรแกรมจำลองการใหลในแหล่งกักเก็บ ECLPISE ซึ่ง มีความน่าเชื่อถือมากกว่ามาใช้แทนการวิเคราะห์เดิม ซึ่งใช้วิธีการคำนวณโดยสมการสมดุลมวลสาร โดยจำลอง การผลิตของแหล่งน้ำมันที่มีก๊าซละลายในน้ำมัน 81 แบบ ให้ครอบคลุมและใกล้เคียงกับคุณสมบัติต่าง ๆ โดยทั่วไปของแหล่งกักเก็บน้ำมัน โดยมีการจำลองการทดสอบหลุมแบบ modified isochronal test และ นำมาวิเคราะห์โดยใช้สมการของ Fetkovich เพื่อหาสัมประสิทธิ์การใหล n และ J ในแต่ละช่วงของการลดลง ของความดันของแหล่งกักเก็บน้ำมัน จากการศึกษา พบว่าสัมประสิทธิ์การใหล n และ J มีความสัมพันธ์โดยตรง กับการลดลงของความดันของแหล่งกักเก็บน้ำมัน และการผลิตก๊าซ ในการที่จะหาความสัมพันธ์ระหว่าง สัมประสิทธิ์การใหล กับความดันของแหล่งกักเก็บ สัมประสิทธิ์การใหลได้ถูกทำให้อยู่ในรูปที่ไม่มีหน่วย โดย นำมาเทียบเป็นสัดส่วนกับค่าสัมประสิทธิ์การใหล n และ J ที่คำนวณได้ที่ความดันที่ก๊าซเริ่มแยกตัวออกจาก น้ำมัน สำหรับค่าความดันก็มีการทำให้ไม่มีหน่วย โดยการหารด้วยความดันที่ก๊าซเริ่มแยกตัวออกจากน้ำมัน จากนั้นจึงใช้สมการแบบ polynomial กำลังสอง เพื่อใช้หาความสัมพันธ์ระหว่างค่า n/n_b กับ p_r/p_b และ ความสัมพันธ์ ระหว่าง J/J_b กับ n/n_b จากสมการทั้ง 2 สมการที่ได้เมื่อนำมาวิเคราะห์ความคลาดเคลื่อนพบว่า สัมประสิทธิ์การใหล n และ J มีค่าความแม่นยำมากกว่า ผลที่ได้จากการศึกษาของ Klins และ Clark

ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่และปิโตรเลียม	ลายมือชื่อนิสิต	AL	تي تا	
400000000000000000000000000000000000000		2 2 2	Don	Ohm
สาขารชารครกรรมบัเตรเลยมปีการศึกษา 254 8	ลายมื้อชื่ออาจาร	รย์ที่ปรึกษา	ร่วม. ฦ	Khingel

##4571611721: MAJOR PETROLEUM ENGINEERING

KEY WORD: IPR/SOLUTION-GAS DRIVE RESERVOIR/SIMULATION

SUVENA SOMABUTR: EMPIRICAL CORRELATION FOR FUTURE IPR CURVES FOR SOLUTION-GAS DRIVE RESERVOIR. THESIS ADVISOR: SUWAT ATHICHANAGORN, ASSIST. PROF. Ph.D. THESIS CO-ADVISOR: YINGYOS KHEMAYODHIN, ASSOC. PROF. 70 pp. ISBN 974-14-2248-2

The method to evaluate future inflow performance relationship, IPR, follows the study of Klins and Clark. In this study, the data used to forecast future IPR were generated by ECLIPSE which are more reliable than those obtained from material balance as in the previous study. Eighty-one cases of solution-gas oil reservoirs covering a wide range of reservoir rock and fluid conditions were simulated to determine the inflow performance via modified isochronal tests. The Fetkovich equation was used to model the inflow performance relationship. The parameters nand J in the equation were evaluated at different depletion stages. The changing of exponent n and coefficient J is directly related to gas production and pressure depletion in each stage. In order to correlate these two parameters with the average reservoir pressure, the parameters n and J were converted to dimensionless forms by dividing by the values of n and J obtained at the bubble point pressure. The average reservoir pressure was normalized by the bubble point pressure. Empirical correlations of second-order were then used to fit the data to determine the relationship between n/n_b and p_r/p_b and the relationship between J/J_b and p_r/p_b . The values of future n and J calculated from the empirical correlations obtained in this study were found to be more accurate than those obtained by the previous study of Klins and Clark.

Department of Mining and Petroleum Engineering	Student's signature
Field of study: Petroleum Engineering	Advisor's signature mat Muchanyan
Academic year: 2005	Co-advisor's signature. J Khennyyd

Acknowledgments

First of all, I would like to give special thanks to Assist. Prof. Dr. Suwat Athichanagorn, my thesis advisor and Assoc. Prof. Yingyos Khemayodhin, my thesis co-advisor, for useful discussion and best advice for this work.

I would like to thank SCHLUMBERGER providing reservoir simulation software for our department.

Thanks to Dr. Jirawat Chewaroungroaj and Dr. Supongse Nimkulrat, my thesis committee, for their comments and recommendation.

Thanks to Scientific Drilling International, Inc. for providing partially financial support.

Thanks to everyone in the department of Petroleum Engineering for the good time together when we was studied, Manisa R., Rossawan C., Chatchai T., Patchalalai I., Narisara R., Chatrawee P., Polpipat S.

I would like to express my deep appreciation to my family who gives me their sympathy, endless love, encouragement, and financial support.

Contents

		Page
Abstr	ract (in Thai)	iv
Abstr	ract (in English)	v
Ackn	owledgements	vi
Table	e of Contents	vii
List o	f Tables	ix
List o	f Figures	x
Nome	enclature	xiii
Chap	ter	
I	Introduction	1
II	Reservoir Performance	3
	2.1 Factor Affecting Inflow Performance	4
	2.1.1 Phase Behavior of Fluids in the reservoir	6
	2.1.2 Relative Permeability	7
	2.1.3 Oil Viscosity	8
	2.1.4 Oil Formation Volume Factor	8
	2.1.5 Skin Factor	9
	2.1.6 Drive Mechanisms	10
	2.2 Empirical Correlations for Inflow Performance Relationship	14
	2.2.1 Vogel Method	15
	2.2.2 Fetkovich Method	18
	2.2.3 Jones, Blount, and Glaze Method	24
	2.3 Predicting Future Inflow Performance Relationship	25
	2.3.1 Fetkovich Method	26
	2.3.2 Klines and Clark Method	26
	2.3.3 Standing Method	27

	Page
III Reservoir Simulation	29
3.1 Properties of Fluid	32
3.2 Production Plan	32
3.3 Evaluation Method	34
IV Result and Discussion	36
4.1 Base Case Analysis	36
4.2 Effect of changes in Reservoir and Fluid Properties	42
4.4.1 Effect of Drainage Area	42
4.4.2 Effect of Permeability	44
4.4.3 Effect of Porosity	46
4.4.4 Effect of Bubble Point Pressure	48
4.4.5 Effect of Critical Gas Saturation	50
4.3 Determination of Empirical Correlations for Future IPR	52
4.4 Sample Calculation for Future IPR	60
4.5 Comparison of Future IPR	63
V Conclusions	66
eferences	68
itae	70

List of Tables

Table	Page
3.1 Reservoir data properties	30
4.1 Calculation results from base-case data	62

List of Figures

Figure	1	Page
2.1	Inflow performance relationship with constant productivity index, J	5
2.2	Inflow performance relationship with changing of productivity index, J	5
2.3	Oil reservoir phase diagram	6
2.4	Gas-oil relative permeability	7
2.5	Oil viscosity behavior	8
2.6	Oil formation volume factor behavior	9
2.7	Effects of skin factors	10
2.8	Dissolved gas drive performance	11
2.9	Gas cap drive performance	12
2.10	Computer-calculated inflow performance relationships for a solution-gas	
	drive reservoir	13
2.11	Water drive performance	14
2.12	Straight-line inflow performance relationship	15
2.13	Pressure-rate history for a flow-after-flow test	21
2.14	Pressure-rate for an isochronal flow test	22
2.15	Pressure-rate for a modified isochronal flow test	23
2.16	Schematic of example of a modified-isochronal test data plot	24
3.1	Oil and gas relative permeability for minimum case	30
3.2	Oil and gas relative permeability for intermediate case	31
3.3	Oil and gas relative permeability for maximum case	. 31
3.4	The schematic of flowing and shut-in plan of modified isochronal test	33
3.5	Log-log deliverability plots at reservoir pressure 1354 psi	34
3.6	Dimensionless flow exponent, n/n_b , as a function of dimensionless	
	pressure, p_r/p_b	35
3.7	Dimensionless flow constant, J/J_b , as a function of dimensionless	
	pressure, p_r/p_b	35
4.1	Gas production, reservoir pressure and well flowing pressure profile	36

Fig	gure	Page
4.2	Flow constant J and n calculated with base-case reservoir data	37
4.3	Base case flow exponent, <i>n</i> , with reservoir pressure	38
4.4	Base case PI coefficient, <i>J</i> , with reservoir pressure	39
4.5	Base case PI coefficient, J, and gas production with reservoir pressure	40
4.6	Base case dimensionless flow exponent, n/n_b , with dimensionless pressur	e,
	p_r/p_b	41
4.7	Base case dimensionless PI coefficient, J/J_b , with dimensionless pressure	,
	p_{r}/p_{b}	41
4.8	The decline of reservoir pressure of any size of drainage area	42
4.9	n value for different drainage areas as a function of reservoir pressure	43
4.1	0 J value for different drainage areas as a function of reservoir pressure	43
4.1	1 Reservoir pressure and gas production as a function of time for different	
	permeability values	44
4.1	2 n value for different permeabilities as a function of reservoir pressure	45
4.1	3 J value for different permeabilities as a function of reservoir pressure	45
4.1	4 Reservoir pressure and gas production as a function of time for	
	different porosity values	46
4.1	5 n value for different porosities as a function of reservoir pressure	47
4.1	6 J value for different porosities as a function of reservoir pressure	47
4.1	7 Reservoir pressure and gas production as a function of time for	
	different bubble pressure values	48
4.13	8 n value for different bubble point pressure as a function of reservoir	
	pressure	49
4.19	∂J value for different bubble point pressure as a function of reservoir	
	pressure	49
4.2	O Reservoir pressure and gas production as a function of time for	
	different critical gas saturation values	50
4.2	1 n value for different critical gas saturation as a function of reservoir	
	pressure	51
4.2	2 J value for different critical gas saturation as a function of reservoir	
	pressure	51

Figure	Pa	age
4.23 Dimensionless flow exponent, n/n_b , as a function of dimensionle	ess	
pressure, p_r/p_b	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	52
4.24 Dimensionless flow constant, J/J_b , as a function of dimensionless	SS	
pressure, p_r/p_b	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	53
4.25 A first-order polynomial fit for relationship of n/n_b vs. p_r/p_b		54
4.26 A second-order polynomial fit for relationship of n/n_b vs. p_r/p_b		54
4.27 A third-order polynomial fit for relationship of n/n_b vs. p_r/p_b		55
4.28 A fourth-order polynomial fit for relationship of n/n_b vs. p_r/p_b	• • • • • • • • • • •	55
4.29 A first-order polynomial fit for relationship of J/J_b vs. pr/p_b		56
4.30 A second-order polynomial fit for relationship of J/J_b vs. pr/p_b	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	57
4.31 A third-order polynomial fit for relationship of J/J_b vs. pr/p_b		57
4.32 A fourth-order polynomial fit for relationship of J/J_b vs. pr/p_b		58
4.33 n/n_b values as a function of p_r/p_b which has different shape from		
calculation value of n/n_b		59
4.34 n/n_b values as a function of p_r/p_b which has different shape from		
calculation value of n/n_b	<i>(</i>	60
4.35 Base-case IPR curve.	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	62
4.36 Error analysis of <i>n</i> value using the new approach	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	63
4.37 Error analysis of <i>J</i> value using the new approach	• • • • • • • • • • •	64
4.38 Error analysis of <i>n</i> value using Klins and Clark method	• • • • • • • • • • •	64
4.39 Error analysis of <i>J</i> value using Klins and Clark method		65

Nomenclature

A	drainage area
B_o	oil formation volume factor
B_{oi}	initial oil formation volume factor
h	thickness of the reservoir
c_g	gas compressibility
c_o	oil compressibility
c_t	total fluid compressibility
c_w	water compressibility
D	turbulance coefficient
J	productivity index
J	PI coefficient
k	absolute permeability
k_{rg}	gas relative permeability
k_{rw}	water relative permeability
k_o	oil permeability
k_{ro}	oil relative permeability
N_p	cumulative oil production
N_{pt}	cumulative oil producing during transient period
n	flow exponent
p	pressure
P_b	bubble point pressure
$\overline{p}_{\scriptscriptstyle R}$	average reservoir pressure
p_{wf}	well flowing pressure
$(p_{wf})_{pss}$	stabilized pressure
p_{ws}	shut-in pressure
q_L	liquid production rate
q_o	oil production rate
$(q_o)_{max}$	maximum oil production rate
q_w	water production rate

production gas-oil ratio

R

- r_d external drainage area
- r_e external boundary radius
- r_w wellbore radius
- S skin
- S' skin factor which include effect of turbulence and formation damage
- S_g gas saturation
- S_{gc} critical gas saturation
- S_o oil saturation
- S_{oi} initial oil saturation
- S_{or} residual oil saturation
- S_{wc} connate water
- t_s stabilization time

GREEK LETTER

- ϕ porosity
- β velocity coefficient
- ρ fluid density
- μ fluid viscosity
- Δ difference operator

SUBSCRIPTS

- b bubble point
- *F* future condition
- g gas
- *i* initial
- o oil
- P present condition
- *R* reservoir condition
- w water
- wf well condition