

Bernardo Soares Engelke

Determinação das Curvas de Permeabilidade Relativa no Escoamento de Emulsões e Óleo

Dissertação de Mestrado

Dissertação apresentada como requisito parcial para obtenção do grau de Mestre pelo Programa de Pós-Graduação em Engenharia Mecânica da PUC-Rio.

> Orientador: Prof. Marcio da Silveira Carvalho Co-Orientador: Prof. Vladimir Alvarado

Rio de Janeiro Junho de 2012



Bernardo Soares Engelke

Determinação das Curvas de Permeabilidade Relativa no Escoamento de Emulsões e Óleo

Dissertação apresentada como requisito parcial para obtenção do grau de Mestre pelo Programa de Pós-Graduação em Engenharia Mecânica da PUC-Rio. Aprovada pela Comissão Examinadora abaixo assinada.

> Prof. Marcio da Silveira Carvalho Orientador Departamento de Engenharia Mecânica PUC-Rio

Prof. Vladimir Alvarado Co-orientador Department of Chemical and Petroleum Engineering – University of Wyoming

> Dr. Geraldo Afonso Spinelli Martins Ribeiro PETROBRAS S.A

> > Dr. Marcelo Frydman Schlumberger

Prof. José Eugênio Leal Coordenador Setorial do Centro Técnico Científico — PUC-Rio

Rio de Janeiro, 18 de junho de 2012

Todos os direitos reservados. É proibida a reprodução total ou parcial do trabalho sem autorização da universidade, do autor e do orientador.

Bernardo Soares Engelke

Bacharel em Engenharia Mecânica pela Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio), em 2010. Bacharel em Engenharia de Petróleo pela Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio), em 2010.

Ficha Catalográfica

Engelke, Bernardo Soares

Determinação das curvas de permeabilidade relativa no escoamento de emulsões e óleo / Bernardo Soares Engelke ; orientador: Márcio da Silveira Carvalho ; co-orientador: Vladimir Alvarado. – 2012.

118 f. : il. (color.) ; 30 cm

Dissertação (mestrado)–Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro, Departamento de Engenharia Mecânica, 2012. Inclui bibliografia

Engenharia mecânica – Teses. 2. Emulsão. 3.
 Controle de mobilidade. 4. Recuperação avançada de petróleo. 5.
 Eficiência de varrido. 6. Eficiência de deslocamento. I. Carvalho,
 Márcio da Silveira. II. Alvarado, Vladimir. III. Pontifícia
 Universidade Católica do Rio de Janeiro. Departamento de
 Engenharia Mecânica. IV. Título.

Agradecimentos

A Deus por tudo;

À Martha pelo seu incentivo e apoio em todas as minhas decisões e por ter estado ao meu lado em todos os momentos durante uma fase importante da minha vida, sempre confiando em mim;

À minha família por ter me apoiado durante esta etapa, em especial ao meu pai, Eduardo, e minha mãe, Regina;

Ao professor Márcio da Silveira Carvalho pela sua confiança e orientação nos últimos dois anos, sempre me ajudando e me estimulando para alcançar o objetivo deste trabalho. Além disso, ainda abriu novas portas para o meu futuro.

Ao professor Vladimir Alvarado pela sua orientação e apoio ao longo do trabalho e que também foi fundamental para a conquista do meu objetivo;

Ao professor Marcos Sebastião de Paula Gomes que me apoiou bastante desde o final da graduação até o início do mestrado;

Ao Geraldo Spinelli pelo apoio no começo do mestrado e por sua contribuição ao trabalho fazendo parte da banca examinadora;

Ao Marcelo Frydman que fez parte da banca examinadora e também contribui ao trabalho com importantes observações;

Ao Felicle e à Ranena que sempre me apoiaram e me estimularam nas inúmeras dificuldades em que enfrentei;

Aos amigos e colegas do grupo do professor Marcio que me ajudaram de inúmeras formas ao longo destes dois anos, em especial ao Victor Raúl pela grande ajuda em me mostrar o dispositivo experimental usado no trabalho;

À PUC-Rio pela bolsa de isenção do curso e ao CNPq pelo auxílio financeiro concedido durante o mestrado.

Resumo

Engelke, Bernardo Soares. Carvalho, Marcio da Silveira. **Determinação** das Curvas de Permeabilidade Relativa no Escoamento de Emulsões e Óleo. Rio de Janeiro, 2012. 118 p. Dissertação de Mestrado -Departamento de Engenharia Mecânica, Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

Durante a vida de um campo de petróleo, diferentes métodos de recuperação podem ser usados para manter a pressão do reservatório e aumentar a eficiência de varrido. O método mais utilizado é o de injeção de água. Porém, a eficiência deste método é limitada devido à alta razão de mobilidade entre água e óleo, o que leva a formação de canais preferenciais de escoamento da água. Agentes de controle de mobilidade são usados para minimizar este efeito. Dentre eles, emulsões óleo-água apresentam benefícios em custo, compatibilidade e eficiência. Alguns estudos indicam uma melhor eficiência da fase aquosa com menor razão água-óleo nos poços produtores. A fase dispersa da emulsão é capaz de bloquear as gargantas dos poros e alterar o caminho do escoamento no meio poroso, melhorando não apenas a eficiência de varrido como também a de deslocamento. O objetivo deste trabalho é estudar a injeção de emulsão óleo-água e entender os mecanismos que envolvem seu uso como um agente de controle de mobilidade. O efeito micro e macroscópico da injeção de emulsão será avaliado experimentalmente através da medida das curvas de permeabilidade relativa de emulsão óleo-água e óleo em amostras de arenitos para diferentes concentrações da fase dispersa da emulsão, distribuição do tamanho de gota e número de capilaridade.

Palavras-chave

Emulsão; controle de mobilidade; recuperação avançada de petróleo; eficiência de varrido; eficiência de deslocamento.

Abstract

Engelke, Bernardo Soares. Carvalho, Marcio da Silveira (Advisor). **Determination of Relative Permeability Curves of Emulsions and Oil.** Rio de Janeiro, 2012. 118p. MSc. Dissertation – Departamento de Engenharia Mecânica, Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

During the life of an oilfield, different oil recovery methods may be used to maintain the reservoir pressure and increase sweep efficiency. The method most commonly used is water injection. The efficiency of the method is limited due to the high mobility ratio between water and oil, that leads to water fingering. Mobility control agents can be used to minimize this effect. Among them, oilwater emulsions (O-W) present several benefits in cost, compatibility and efficiency. Several studies indicate a better sweep efficiency of the water phase with lower water-oil ratio in the production wells. If properly designed, the dispersed phase of the emulsion may block the pore throats and change the flow path at the pore level, improving not only the sweep but also the displacing efficiency. The aim of this research is to study oil-water emulsion flooding and understand the mechanisms involving its use as a mobility control agent. The micro and macro effect of the emulsion injection is going to be evaluated experimentally by measuring the relative permeability curves of water-oil emulsions and oil in sandstone cores for different dispersed phase concentration, droplet size distribution and capillary number.

Keywords

Emulsions; mobility control; enhanced oil recovery; sweep efficiency; displacing efficiency.

Sumário

1 Introdução	17
1.1. Escopo	21
2 Estado da Arte	22
2.1. Conceitos Básicos	22
2.2. Recuperação de Óleo	26
2.3. Injeção de Água (Recuperação Secundária)	26
2.4. Recuperação Avançada de Óleo (EOR – Enhanced Oil Recovery)	28
2.5. Emulsão	29
2.6. Injeção de Emulsão como EOR	31
2.7. Objetivo	43
3 Experimento	44
3.1. Descrição do Dispositivo Experimental	44
3.2. Procedimento Experimental	49
3.3. Amostra de Rocha	56
3.4. Fase Aquosa - Solução Salina	58
3.5. Injetando Emulsão	70
3.6. Propriedades dos Fluidos	72
4 Resultados e Discussões	75
4.1. Porosidade	75
4.2. Permeabilidade Absoluta	76
4.3. Permeabilidade Relativa – solução salina e óleo	78
4.4. Permeabilidade Relativa – emulsão O-W e óleo	86
4.5. Análise de Incerteza	105
5 Simulação	106
5.1. Modelagem Numérica	106
5.2. Resultados Numéricos	108

6 Comentários Finais	112
7 Referências Bibliográficas	117

Lista de figuras

Figura 1 Oferta de energia no mundo em 2007 (Empresa de Pesquisa
Energética e Ministério de Minas e Energia, 2010)17
Figura 2 Crescimento da produção de energia primária no Brasil (Empresa
de Pesquisa Energética e Ministério de Minas e Energia, 2010)18
Figura 3 Evolução das reservas provadas de petróleo - 2001 - 2010
(ANP, 2011)
Figura 4 Crescimento da produção de petróleo no Brasil nos últimos 11
anos (Fonte: ANP)20
Figura 5 Exemplo de uma curva de permeabilidade relativa para um
meio poroso saturado com água e óleo24
Figura 6 Formação de fingerings para uma razão de viscosidade óleo-água
de 80 (van Meurs & van der Poel, 1958)27
Figura 7 Diferentes tipos de emulsão (Kokal, 2005)
Figura 8 Esquema de uma gota de óleo escoando através de um poro com
garganta (McAuliffe C. D., 1973)32
Figura 9 Esquema da injeção de emulsão como recuperação avançada33
Figura 10 Redução da permeabilidade efetiva em função do volume de
poros do fluido injetado para 1 μm e 12 μm (McAuliffe C. D., 1973)34
Figura 11 Redução da permeabilidade adimensionalizada em função do
tempo adimensionalizado variando o tamanho de gota (Hofman & Stein, 1991)35
Figura 12 Volume de óleo deslocado em função do volume poroso do
fluido injetado para água e emulsão adaptado de (McAuliffe C. D., 1973)36
Figura 13 Produção de fluidos em uma zona de injeção de água (McAuliffe
C. D., 1973) - adaptado
Figura 14 Produção de fluidos em uma zona com injeção de emulsão
(McAuliffe C. D., 1973) - adaptado37
Figura 15 Redução da permeabilidade adimensionalizada em função do
tempo adimensionalizado variando a velocidade superficial (Hofman &
Stein, 1991)
Figura 16 Volume de óleo deslocado adimensional pelo tempo adimen-
sional para Ca = 2×10^{-5} (Guillen, Romero, Carvalho, & Alvarado, 2012)40

Figura 17 Volume de óleo deslocado adimensional pelo tempo adimen-	
sional para Ca = 2×10^{-4} (Guillen, Romero, Carvalho, & Alvarado, 2012)4	10
Figura 18 Esquema do capilar com garganta utilizado no experimento	
(Cobos, Carvalho, & Alvarado, 2009)4	11
Figura 19 Foto da deformação da gota escoando através de um tubo	
capilar com garganta (Cobos, Carvalho, & Alvarado, 2009)4	11
Figura 20 Gráfico qualitativo do fator redução de mobilidade pelo nú-	
mero de capilaridade. (Cobos, Carvalho, & Alvarado, 2009)4	12
Figura 21 Foto de dentro do forno em seu formato original, onde está	
localizado o core holder, além de três acumuladores tipo pistão4	14
Figura 22 Visão geral do arranjo experimental, montado dentro do forno4	16
Figura 23 Esquema simplificado do experimento4	17
Figura 24 Foto do sistema de válvulas do equipamento4	18
Figura 25 Foto da amostra sendo pesada pela balança OHAUS4	19
Figura 26 Foto da bomba de vácuo5	50
Figura 27 Amostra preparada para ser saturada5	50
Figura 28 Amostra sendo saturada dentro do recipiente5	51
Figura 29 Amostra em dois momentos: a) cerca de cinco minutos após	
ligar a bomba de vácuo e b) cerca de 16 horas após ligar a bomba de vácuo5	52
Figura 30 Amostra pesada após ter sido saturada com a solução salina5	52
Figura 31 Esquema indicando como calcular a permeabilidade5	53
Figura 32 Coletor de frações: usado para distribuir a produção dos flui-	
dos em pequenos tubos5	54
Figura 33 Esquema do procedimento para medir a curva de permeabili-	
dade relativa5	55
Figura 34 Foto da centrífuga5	56
Figura 35 Amostra de Bentheimer medida com um paquímetro5	57
Figura 36 Resultado da injeção de água destilada. O aumento contínuo	
de pressão indica o inchamento da argila presente na Berea5	59
Figura 37 Saturação de óleo residual/gradiente de pressão X % NaCl em	
uma amostra sintética (Bernard, 1967)6	51
Figura 38 Emulsão sendo criada com o Ultra-Turrax T256	34
Figura 39 Foto do Mastersizer 2000 da Malvern6	64
Figura 40 Distribuição do tamanho de gotas para a solução com o Ultrol L806	35
Figura 41 Distribuição do tamanho de gotas para a solução com o SDS	35
Figura 42 Formação de micelas a partir da CMC (Maniasso, 2001)6	6

Figura 43 Método para determinação da CMC - gráfico de Tensão Super-
ficial x Concentração (Santos et al, 2007)67
Figura 44 Amostra com surfactante no banho termostático para que a tem-
peratura se mantenha estável a 20°C68
Figura 45 Tensiômetro Lauda68
Figura 46 Detalhes da medida da tensão superficial69
Figura 47 Tensão Superficial X Concentração do Ultrol L80 a 20°C70
Figura 48 Foto do cilindro de acrílico sobre o agitador magnético71
Figura 49 Estabilidade da emulsão no cilindro de acrílico a T=44°C72
Figura 50 Comportamento da viscosidade do óleo em função da temperatura .73
Figura 51 Comportamento da viscosidade da solução salina em função
da temperatura73
Figura 52 Comportamento praticamente linear da pressão com a vazão
para amostra 177
Figura 53 Comportamento da pressão x vazão para a amostra 2
Figura 54 Comportamento da pressão em função do óleo injetado (em VP)79
Figura 55 Comportamento da pressão em função do volume total injetado81
Figura 56 Recipiente com produção de óleo e solução salina para cada ponto81
Figura 57 Permeabilidade relativa da solução salina e óleo para a amostra 182
Figura 58 Comportamento da pressão em função do volume total injetado84
Figura 59 Permeabilidade relativa da solução salina e óleo para a amostra 285
Figura 60 Injeção de óleo na amostra 186
Figura 61 Distribuição do tamanho de gotas para a emulsão com 3% de óleo87
Figura 62 Comportamento da diferença de pressão na injeção de emulsão
e óleo – caso base
Figura 63 Permeabilidade relativa de emulsão O-W (Co=3%; d[0,9]=37,8 µm)
e óleo
Figura 64 Distribuição do tamanho de gotas da emulsão de 1,5% de óleo91
Figura 65 Comportamento da diferença de pressão na injeção de emulsão
e óleo – efeito de concentração93
Figura 66 Permeabilidade relativa da emulsão O-W (Co=1,5%;d[0,9]=53,1µm)
e óleo93
Figura 67 Distribuição do tamanho de gota da emulsão O-W com Co = $3\% \dots 95$
Figura 68 Comportamento da diferença de pressão na injeção de emulsão
e óleo – efeito de tamanho de gota96
Figura 69 Permeabilidade relativa da emulsão O-W (Co=3,0%;d[0,9]=31,3µm)

e óleo97
Figura 70 Distribuição do tamanho de gota da emulsão O-W com Co=3% -
efeito do número de capilaridade 199
Figura 71 Comportamento do diferencial de pressão na injeção de emulsão
e óleo – efeito do número de capilaridade100
Figura 72 Permeabilidade relativa da emulsão O-W (Co=3,0% e d[0,9]=43,7
μm) e óleo
Figura 73 Distribuição do tamanho de gota da emulsão O-W (Co=3%)-efeito
número de capilaridade 2 102
Figura 74 Comportamento do diferencial de pressão na injeção de emulsão
e óleo – efeito do número de capilaridade 2103
Figura 75 Permeabilidade relativa da emulsão O-W (Co = 3,0% e d[0,9] =
357,3 μm) e óleo104
Figura 76 Mapa de porosidade da malha usada na simulação107
Figura 77 Fator de Recuperação de Óleo para os dois casos simulados 108
Figura 78 Comportamento da saturação de óleo ao longo do tempo
Coluna a) injeção de emulsão; Coluna b) injeção de água 109
Figura 79 Razão Água-Óleo para os dois casos110
Figura 80 BHP do injetor para os dois casos

Lista de tabelas

Tabela 1 Tabela com detalhes técnicos de cada componente
Tabela 2 Aumento do gradiente de pressão com a injeção de água destilada,
indicando uma redução da permeabilidade absoluta da rocha (Bernard, 1967)60
Tabela 3 Tensão superficial da solução com diferentes concentrações de
Ultrol L80 a 20°C
Tabela 4 Viscosidade e densidade do óleo e da solução salina
Tabela 5 Viscosidade e razão de viscosidade dos fluidos na temperatu-ra
ra do experimento74
Tabela 6 Densidade dos fluidos na temperatura do experimento74
Tabela 7 Medidas de diâmetro e comprimento da amostra 175
Tabela 8 Medidas de diâmetro e comprimento da amostra 275
Tabela 9 Dados medidos usados para o cálculo da porosidade
Tabela 10 Volume poroso e porosidade das duas amostras
Tabela 11 Valores de vazão e diferencial de pressão usados para o cálcu-
lo da permeabilidade absoluta para a amostra 177
Tabela 12 Diferencial de pressão medido para cada vazão de óleo79
Tabela 13 Pontos da curva de permeabilidade relativa da solução salina e
óleo - amostra 180
Tabela 14 Saturações relevantes da injeção de solução salina na amostra 182
Tabela 15 Pontos da curva de permeabilidade relativa da solução salina e
óleo - amostra 284
Tabela 16 Saturações relevantes da injeção de solução salina na amostra 285
Tabela 17 Pontos da curva de permeabilidade relativa da emulsão (3%
óleo e d[0.9] = 37,8 μm) e óleo – amostra 188
Tabela 18 Saturações relevantes da injeção de emulsão90
Tabela 19 Pontos da curva de permeabilidade relativa emulsão (1,5%
óleo e d[0.9] = 53,1 μm) e óleo92
Tabela 20 Pontos da curva de permeabilidade relativa emulsão (3% óleo e
d[0.9] = 231,3 μm) e óleo95
Tabela 21 Saturações relevantes da injeção de emulsão – efeito de tama-
nho de gota97

Tabela 22 Índices em relação ao óleo recuperado para cada caso – Ca =
6,1 x 10 ⁻⁷
Tabela 23 Pontos da curva de permeabilidade relativa emulsão (3% óleo
e d[0.9]= 43,7 μm) e óleo100
Tabela 24 Saturações relevantes da injeção de emulsão – efeito Núme-
ro de Capilaridade (diâmetro de gota pequeno) 102
Tabela 25 Pontos da curva de permeabilidade relativa emulsão (3% óleo e
e d[0.9] = 357,3 μm) e óleo103
Tabela 26 Saturações relevantes da injeção de emulsão – efeito Núme-
ro de capilaridade (diâmetro de gota grande)104
Tabela 27 Propriedades do reservatório
Tabela 28 Tabela-resumo com alguns resultados 113

Nomenclatura

Letras Latinas

A:	área [L²];
<i>d</i> :	diâmetro das gotas [L];
<i>d</i> [0,9]:	diâmetro maior que 90% das gotas da emulsão [L];
<i>Ca</i> :	Número de capilaridade [1];
f:	fator de redução de mobilidade [1];
L:	comprimento [L];
<i>k</i> :	permeabilidade [L ⁻²];
k_{abs} :	permeabilidade absoluta [L ⁻²];
$k_{e\!f}$:	permeabilidade efetiva [L ⁻²];
$k_{\scriptscriptstyle e\!f\!w}$:	permeabilidade efetiva da fase deslocante (solução salina ou
	emulsão) [L-2];
$k_{e\!f\!o}$:	permeabilidade efetiva da fase deslocada (óleo) [L ⁻²];
k_{rel} :	permeabilidade relativa [1];
K_c :	mobilidade da fase contínua [L ⁻²];
<i>M</i> :	razão de mobilidade [1];
<i>p</i> :	pressão [ML ⁻¹ T- ²];
<i>p</i> _{<i>c</i>} :	pressão capilar [ML ⁻¹ T- ²];
q:	vazão [L ³ T ⁻¹];
<i>R</i> :	raio da gota [L];
S_{or} :	saturação residual de óleo [1];
S_{wc} :	saturação conata de solução salina [1];,
\forall :	volume [L ³];
V:	velocidade [LT ⁻¹];
V_s :	velocidade superficial [LT ⁻¹];

Letras Gregas

δ :	incerteza da grandeza medida [1];
μ:	viscosidade dinâmica da emulsão [L ⁻¹ MT ⁻¹];
μ_{δ} :	viscosidade dinâmica do óleo [L ⁻¹ MT ⁻¹];
$\mu_{_{\scriptscriptstyle W}}$:	viscosidade dinâmica do meio contínuo [L ⁻¹ MT ⁻¹];
λ:	mobilidade [L ⁻¹ MT];
λ_w :	mobilidade da fase deslocante (solução salina ou emulsão)
	[L ⁻¹ MT];
λ_o :	mobilidade da fase deslocada (óleo) [L ⁻¹ MT];
σ_{s} :	tensão superficial [MT ⁻²];
$\sigma_{_i}$:	tensão interfacial [MT ⁻²];

Siglas

CMC:	Concentração Micelar Crítica
BHP:	Pressão de fundo de poço (Bottom-hole Pressure)
EOR:	Recuperação Avançada de Óleo (Enhanced Oil Recovery)
O-W:	Emulsão de óleo em água
RAO:	Razão Água-Óleo
VP:	Volumes Porosos
W-O:	Emulsão de água em óleo
W-O-W:	Emulsão de água em emulsões de óleo em água