CONTROLE DE REVISÕES – BR 0000000/00

REV.	DESCRIÇÃO	DATA
00	Documento Original	26/05/2015

	Original	Rev.01	Rev.02	Rev.03	Rev. 04	Rev.05	Rev.06	Rev.07
Data	26/05/2015							
Elaboração	Henery, Flávia e Lívia							
Verificação	Marcelo							
Aprovação	Marcelo							



ÍNDICE GERAL

<i>II.6.1.</i> MOE	DELAGEM HI	DRODINÂMICA E DE DISPERSÃO [)e óleo 1/1
II.6.1.1.	Modelagem	HIDRODINÂMICA	1/1
II.6.1.2.	Modelagem	DE DISPERSÃO DO ÓLEO	1/371
II.6. ²	1.2.1. Introdu	Jção	1/371
II.6. ²	1.2.2. Metod	ologia	
	II.6.1.2.2.1.	Modelo de Transporte	3/371
	II.6.1.2.2.2.	Estratégia de modelagem	
	II.6.1.2.2.3.	Descrição das Grades	32/371
	II.6.1.2.2.4.	Forçantes	35/371
II.6. ²	1.2.3. Result	ados	55/371
	II.6.1.2.3.1.	Resultados probabilísticos	62/371
	II.6.1.2.3.2.	Resultados determinísticos	225/371
II.6. ²	1.2.4. Resur	no dos resultados	
II.6. ²	1.2.5. Conclu	Jsão	
II.6.1.3.	BIBLIOGRAFIA		
EQL	JIPE TÉCNIC	Α	1/2
ANEXOS			1/3





Pág. 1/6

TABELAS

TABELA	PÁG
Tabela II.6.1.2.1-1 - Coordenadas dos pontos de vazamento no Bloco de Libra.	1/371
Tabela II.6.1.2.1-2 – Resumo das simulações conduzidas no estudo para cada ponto de vazamento.	2/371
Tabela II.6.1.2.2.1.1.8-1 - Equações de regressão para estimativa dos parâmetros Koc e Kow para diferentes componentes químicos. Fonte: Reed, 2001.	14/371
Tabela II.6.1.2.2.1.6-1 - Lista de Unidades de Conservação consideradas neste estudo, suas características e a divisão adotada em marinhas e costeiras.	22/371
Tabela II.6.1.2.2.1.7-1 - Parâmetros físicos e químicos utilizados no modelo de óleo.	26/371
Tabela II.6.1.2.2.1.7-2 - Constantes físicas utilizadas no modelo de óleo.	28/371
Tabela II.6.1.2.2.1.7-3 - Parâmetros numéricos utilizados no modelo de óleo.	28/371
Tabela II.6.1.2.2.2-1 - Características do óleo de Libra.	30/371
Tabela II.6.1.2.2.2-2 - Curva de destilação do óleo de Libra.	31/371
Tabela II.6.1.2.2.4.1-1 – Ocorrência mensal de direção dos ventos para o ponto mais próximo dos locais de vazamento.	41/371
Tabela II.6.1.2.2.4.1-2 – Ocorrência mensal de intensidade dos ventos para o ponto mais próximo dos locais de vazamento.	41/371
Tabela II.6.1.2.2.4.2-1 - Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço TLD.	45/371
Tabela II.6.1.2.2.4.2-2 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço TLD.	45/371
Tabela II.6.1.2.2.4.2-3 – Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA2.	48/371
Tabela II.6.1.2.2.4.2-4 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA2.	48/371
Tabela II.6.1.2.2.4.2-5 – Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA3.	51/371

Derooceano

Pág. 2/6



Tabela II.6.1.2.2.4.2-6 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA3.	51/371
Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.	103/371
Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeiras com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.	105/371
Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.	108/371
Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.	148/371
Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeira com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.	150/371
Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.	153/371
Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.	194/371
Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeira com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.	196/371
Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem	200/371





Pág. 3/6

atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.	
Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.	217/371
Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeiras com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.	220/371
Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m ³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.	224/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradas para um evento derrame de grande volume (275.160 m ³) no ponto de vazamento TLD.	225/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	226/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-2 - Estatística do vento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	227/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	227/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-4 - Estatística de corrente para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	228/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento TLD.	241/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento TLD.	242/371

Dereoceano



Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	244/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-2 - Estatística do vento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	244/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	245/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-4 - Estatística de corrente para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	245/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento TLD.	257/371
Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	258/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradas para um evento derrame de grande volume (275.160 m ³) no ponto de vazamento SPA2.	259/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	260/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-2 - Estatística do vento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	260/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	261/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-4 - Estatística de corrente para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	261/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento SPA2.	274/371

Drooceano



Pág. 5/6

	075/074
l abela II.6.1.2.3.2.2.1-6 - Area superficial, massa de oleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA2.	275/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	277/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-2 - Estatística do vento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	277/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	278/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-4 - Estatística de corrente para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	278/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento SPA2.	290/371
Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	291/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradas para um evento derrame de grande volume (275.160 m ³) no ponto de vazamento SPA3.	292/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	293/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-2 - Estatística de corrente para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	294/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-3 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento SPA3.	307/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-4 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA3.	308/371



Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	310/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-2 - Estatística de corrente para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	310/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-3 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento SPA3.	322/371
Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-4 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	323/371
Tabela II.6.1.2.4-1 - Resumo dos principais resultados obtidos na modelagem de dispersão de óleo no mar.	325/371





FIGURAS

FIGURA	PÁG
Figura II.6.1.2.1-1 - Localização dos pontos de vazamento e do Bloco de Libra (em vermelho).	1/371
Figura II.6.1.2.2.1-1 - Esquema simplificado dos dados de entrada, processos e dados de saída (resultados) usados e obtidos pelo modelo OSCAR. Adaptado de Reed (2001).	4/371
Figura II.6.1.2.2.1.1.7-1 - Esquema da degradação dos principais componentes do óleo. Adaptado de Reed (2001).	12/371
Figura II.6.1.2.2.1.6-1 - Unidades de Conservação marinhas e costeiras consideradas neste estudo.	21/371
Figura II.6.1.2.2.3-1 - Representação do limite da grade de óleo (linha vermelha tracejada).	32/371
Figura II.6.1.2.2.3-2 - A grade de batimetria utilizada na simulação.	33/371
Figura II.6.1.2.2.4.1-1 - Localização dos pontos de grade do NCEP (em vermelho) em relação ao ponto de vazamento. Ponto em azul é o mais próximo da região dos pontos de vazamento.	38/371
Figura II.6.1.2.2.4.1-2 - Rosa dos ventos dos meses de janeiro a junho na região do Bloco de Libra.	39/371
Figura II.6.1.2.2.4.1-3 - Rosa dos ventos dos meses de julho a dezembro na região do Bloco de Libra.	40/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-1 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço TLD.	43/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-2 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço TLD.	44/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-3 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço SPA2.	46/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-4 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço SPA2.	47/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-5 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço SPA3.	49/371
Figura II.6.1.2.2.4.2-6 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço SPA3.	50/371
Figura II.6.1.2.2.4.4-1 - Perfis de salinidade e temperatura para o	53/371

Deprooceano

Pág. 2/20



ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.2.4.4-2 - Perfis de salinidade e temperatura para o ponto de vazamento SPA2.	54/371
Figura II.6.1.2.2.4.4-3 - Perfis de salinidade e temperatura para o ponto de vazamento SPA3.	55/371
Figura II.6.1.2.2.4.5-1 - Séries temporais das componentes "u" e "v", do vento, para a região do Bloco do Libra, Bacia de Santos, com o número de zeros ascendentes presentes nas séries.	57/371
Figura II.6.1.2.3-1 - Gráfico do tipo box-plot.	59/371
Figura II.6.1.2.3-2 - Fluxograma de apresentação dos resultados probabilístico para cada ponto de vazamento.	60/371
Figura II.6.1.2.3-3 - Fluxograma de apresentação dos resultados determinísticos para cada ponto de vazamento.	61/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	63/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	64/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.	65/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	66/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	67/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.	68/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento TLD.	69/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	70/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na	71/371





condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	72/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.	73/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento TLD.	74/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	75/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	76/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.	77/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.	78/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento TLD.	79/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m ³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento TLD.	80/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	81/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	82/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	83/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição	84/371

Drooceano



de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	85/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	87/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	88/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto de vazamento TLD.	89/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.	90/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento TLD.	91/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m ³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento TLD.	92/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	93/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	94/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	95/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no sedimento para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	96/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	97/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de	99/371





Pág.
5/20

inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.	100/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto de vazamento TLD.	101/371
Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.	102/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	110/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	111/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.	112/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	113/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	114/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.	115/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA2.	116/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	117/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	118/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	119/371

Pág. 6/20



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.	120/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA2.	121/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	122/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	123/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.	124/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.	125/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA2.	126/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m ³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA2.	127/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	128/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	129/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	130/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	131/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão.	132/371





Pág.	
7/20	

Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	133/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	134/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto de vazamento SPA2.	135/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.	136/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA2.	137/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA2.	138/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	139/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	140/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	141/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	142/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	143/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	144/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de	145/371



inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.	
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto de vazamento SPA2.	146/371
Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.	147/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	155/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	156/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.	157/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	158/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	159/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.	160/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA3.	161/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	162/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	163/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	164/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.	165/371





Pág.	
9/20	

Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óléo na superfície para vazamento de 200 m², na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA3. 166/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m², na condição de inverno. Simulação de 30 días. Ponto de vazamento SPA3. 167/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 días. Ponto de vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 días. Ponto de vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 días. Ponto de vazamento SPA3. 168/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³ na condição de inverno. Simulação de 30 días. Ponto de vazamento SPA3. 170/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilisticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3. 171/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3. 172/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 días. Ponto de vazamento SPA3. 172/371 Figura II.6.1.2.3.1.3.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simula		
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.168/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'agua para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.168/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.169/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.170/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.171/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.172/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.173/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.173/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na colição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.176/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidad	Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA3.	166/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.168/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.169/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. 	Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	167/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.169/371Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.170/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.171/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de 	Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	168/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.170/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.171/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de vazamento SPA3.172/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.173/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.174/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.174/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundiades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.175/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.176/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de probabilidade de prese	Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m ³ , na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.	169/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.171/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.172/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de 	Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.	170/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.172/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.173/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.174/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo ma diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.175/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.176/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de de on a superfície para um vazamento de blowout, na condição de serão.179/371	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.	171/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.173/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.174/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na 	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m ³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.	172/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.174/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.175/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.175/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de 	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	173/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.175/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.176/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição 	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	174/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.176/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de179/371	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	175/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.177/371Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de179/371	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	176/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	177/371
	Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de	179/371





verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	180/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto de vazamento SPA3.	181/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.	182/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA3.	183/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m ³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA3.	184/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	185/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	186/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	187/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	188/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	189/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	190/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.	191/371
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m ³). Ponto	192/371





Pág. 11/20

de vazamento SPA3.	
Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m ³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.	193/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	203/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-2 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	204/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	205/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-4 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	206/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-5 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	207/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-6 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	208/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-7 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout. Resultado da integração dos 3 pontos.	209/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	210/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-2 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	211/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	212/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-4 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3	213/371

Deprooceano -





pontos.	
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-5 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	214/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-6 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.	215/371
Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-7 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout. Resultado da integração dos 3 pontos.	216/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	226/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	227/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	229/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	230/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	231/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	232/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 259 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	233/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336	234/371





Pág. 13/20

horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	235/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	236/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	237/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-12 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	238/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-13 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento TLD.	239/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-14 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento TLD.	240/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.1-15 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento TLD.	242/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	243/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	244/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	246/371



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	247/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	248/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	249/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	250/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	251/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	252/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	253/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.	254/371
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento TLD.	255/371





Pág. 15/20

simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento TLD.	
Figura II.6.1.2.3.2.1.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.	258/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	260/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	261/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Ponto de vazamento SPA2.	262/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	263/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	264/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 153 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	265/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	266/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	267/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água.	268/371

Derooceano

Pág. 16/20



Ponto de vazamento SPA2.	
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	269/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	270/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-12 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	271/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-13 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.	272/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-14 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento SPA2.	274/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.1-15 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA2.	275/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	276/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	277/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	279/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	280/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após	281/371





60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2. 282/371 Figura II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2. 283/371 Figura II.6.1.2.3.2.2.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. 284/371 Figura II.6.1.2.3.2.2.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. 284/371 Figura II.6.1.2.3.2.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. 285/371 Figura II.6.1.2.3.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. 286/371 Figura II.6.1.2.3.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de e		
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água.283/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água.283/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.284/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.285/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação	60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	
Figura II.6.1.2.3.2.2.7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.284/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2.8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 304 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.285/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2.9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de determinística em condição crítica de maior massa a de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias) de nincio do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	282/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.285/371Figura II.6.1.2.3.2.2.9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.9 - Nesultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa após 1440 horas (60 dia	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	283/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Mapa de concentração de de on sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.290/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.291/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óle	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	284/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.286/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.290/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.291/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.291/371	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	285/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.287/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³.290/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.291/371	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	286/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.288/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.290/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.291/371	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.	287/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.290/371Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.291/371	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.	288/371
Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento SPA2.	290/371
	Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.	291/371

Deprooceano





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-1 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	293/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-2 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	295/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	296/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	297/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 153 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	298/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	299/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	300/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	301/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	302/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080	303/371





horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	304/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA3.	305/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento SPA3.	306/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.1-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA3.	308/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-1 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	309/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-2 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	311/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	312/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	313/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	314/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água.	315/371

Deprooceano

Pág. 20/20



Ponto de vazamento SPA3.	
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	316/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	317/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	318/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.	319/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-11 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA3.	320/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-12 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m ³ . Ponto de vazamento SPA3.	322/371
Figura II.6.1.2.3.2.3.2-13 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	323/371





Pág. 1/331

*II.6.1.*MODELAGEM HIDRODINÂMICA E DE DISPERSÃO DE ÓLEO

II.6.1.1.Modelagem Hidrodinâmica

O campo de correntes característico dos padrões de circulação na região foi obtido a partir da nova Base Hidrodinâmica desenvolvida no âmbito da Rede de Modelagem e Observação Oceanográfica (REMO). O "Relatório Técnico Base Hidrodinâmica SSE" (REMO, 2012), elaborado pelo Grupo de Estudos de Processos Oceânicos do Programa de Engenharia Oceânica da COPPE/UFRJ no âmbito da Rede Temática de Modelagem e Observação Oceanográfica (REMO), encontra-se no CD/DVD anexo a este documento.





Pág. 1/331

II.6.1.2. Modelagem De Dispersão Do Óleo

II.6.1.2.1.Introdução

O presente relatório descreve os resultados obtidos na modelagem numérica do transporte de óleo no mar para cenários acidentais em três pontos de vazamento no Bloco de Libra, Bacia de Santos, costa sudeste do litoral brasileiro. As coordenadas geográficas dos locais de vazamento são apresentadas na e na Figura II.6.1.2.1-1.

Tabela II.6.1.2.1-1 - Coordenadas dos pontos de vazamento no Bloco de Libra.

Ponto de vazamento	Longitude	Latitude	Datum
TLD	42° 14' 55,183" W	24° 37' 41,555" S	SIRGAS 2000
SPA2	42° 0' 4,504" W	24° 34' 52,057" S	SIRGAS 2000
SPA3	42° 0' 22,057" W	24° 40' 21,278" S	SIRGAS 2000



vermelho).



Foram considerados três possíveis casos de vazamentos acidentais para cada ponto de vazamento. O montante de óleo relacionado a cada caso é:

»Pequeno porte - 8 m³;

»Médio Porte - 200 m³;

»Pior caso (maior volume) – 275.160 m³ (9.173 m³/ dia por 30 dias)

Esses volumes simulados estão em concordância com a resolução CONAMA nº 398/2008, que dispõe sobre o conteúdo mínimo do Plano de Emergência Individual para incidentes de poluição por óleo em águas sob jurisdição nacional.

O óleo utilizado nas simulações foi o óleo esperado para o Bloco de Libra. A justificativa da escolha deste óleo e da determinação do volume de *blowout* encontra-se na seção II.6.1.2.2.2 (Estratégia de Modelagem).

Dois tipos de simulações serão conduzidos no estudo: probabilísticas e determinísticas. Na Tabela II.6.1.2.1-2 é apresentado o resumo dessas simulações para cada ponto de vazamento.

Modelo	Volume Total (m³)	Vazamento	Tempo
Probabilístico			
Pequeno Porte	8	instantâneo	30 dias
Médio Porte	200	instantâneo	30 dias
Pior Caso	275.160	contínuo (30 dias)	60 dias
Determinístico			
Crítico - Menor tempo de toque de óleo na costa	275.160	contínuo (30 dias)	60 dias
Crítico – Maior massa de óleo acumulado na costa	275.160	contínuo (30 dias)	60 dias

Tabela II.6.1.2.1-2 – Resumo das simulações conduzidas no estudo para cada ponto de vazamento.



Pág. 3/331

Para contextualizar a questão, a metodologia aplicada para a realização das simulações, os modelos numéricos e os dados físicos usados serão também descritos.

II.6.1.2.2. Metodologia

II.6.1.2.2.1. Modelo de Transporte

As simulações numéricas apresentadas nesse estudo foram feitas com o OSCAR (*Oil Spill Contingency and Response*), modelo desenvolvido pela SINTEF para o cálculo da dispersão de manchas de óleo. O OSCAR é capaz avaliar a evolução de óleo na superfície da água, ao longo de costas, na coluna d'água e no sedimento. Os principais componentes do sistema OSCAR são um modelo de intemperismo, um modelo de trajetória em três dimensões e um modelo de combate a vazamentos acidentais (REED, 2001; REED *et. al* 2004).

Na Figura II.6.1.2.2.1-1 é apresentado um esquema ilustrativo das três principais etapas no processo da simulação: os dados de entrada (características do vazamento e condições ambientais), os processos realizados em diferentes intervalos de tempo (intemperismo atuante no óleo) e os resultados (balanço de massa do óleo, distribuição geográfica e propriedades).





Figura II.6.1.2.2.1-1 - Esquema simplificado dos dados de entrada, processos e dados de saída (resultados) usados e obtidos pelo modelo OSCAR. Adaptado de Reed (2001).

Uma breve descrição dos processos físicos/químicos atuantes no óleo e de como eles são representados no modelo OSCAR, será apresentada a seguir, com base no relatório desenvolvido por Reed (2001).

II.6.1.2.2.1.1. Processos de Intemperismo

O modelo OSCAR utiliza a aproximação de multi-componentes. Tal metodologia consiste a especificação de uma número de componentes individuais ou pseudocomponentes para representação da massa de óleo. Cada componente é associado com um conjunto de parâmetros que governam os processos de transformação do óleo.

Os processos de evaporação, dissolução e degradação estão diretamente relacionados com a massa de cada um dos componentes do óleo e são calculados dinamicamente a cada passo de tempo do modelo. Detalhes sobre a


Pág. 5/331

formação de multi componentes do OSCAR podem ser vistos em Reed *et al.* (2000).

Outros processos como espalhamento, entranhamento e mistura vertical estão mais diretamente relacionados com "macro-caracterísiticas" do óleo, como densidade e viscosidade.

No entanto, como apresentado a seguir, existe uma inter-relação entre todos os processos de intemperismo.

II.6.1.2.2.1.1.1. Advecção

A advecção é calculada a partir da soma de uma velocidade local média e de uma componente turbulenta de base aleatória. A velocidade local média é a soma das velocidades de correntes, ventos e a componente governada pela onda (Stokes) e a componente turbulenta (w') é expressa como:

$$w' = \sqrt{6K / \Delta t} \tag{1}$$

onde K é o coeficiente de dispersão turbulenta, estimado para as direções horizontais e verticais, e t o tempo.

O coeficiente de dispersão horizontal pode ser calculado a partir de dados aproximados de estudos de dispersão de traçadores (OKUBO (1971, 1974) *apud* REED, 2001 e BOWDEN, 1983):

$$K_{\rm r} = 0,0027 t^{1,34} \tag{2}$$

para *K* em cm²/s e *t* em segundos.

O coeficiente de difusão turbulenta acima da picnoclina relacionado às condições de onda, segundo Ichiye (1967) *apud* Reed (2001), é:

prooceano

$$K_z = 0,0028 \frac{H^2}{T} \exp(-2Kz)$$
 (3)



sendo *H* a altura de onda, *T* o período de onda e *K* o número de onda. Abaixo da profundidade da picnoclina, K_z é assumido como uma constante igual a 10⁻⁴ m/s² (KULLENBERG,1984 *apud* REED, 2001). Na ausência da picnoclina, a equação de Ichiye é aplicada da superfície ao fundo.

O deslocamento vertical das gotículas de óleo é calculado pela soma da velocidade turbulenta de base aleatória e uma velocidade vertical (subida ou descida). As velocidades verticais são calculadas usando a média harmônica de dois extremos, sendo o coeficiente de arrasto em função do número de Reynolds (JOHANSEN, 2000):

$$w_{ascendente} = 1/(w_1^{-1} + w_2^{-1})$$

onde,

$$w_1 = d^2 g'/18v$$
, (para número de Reynolds < 1000), e
 $w_2 = \sqrt{3d/|g'|}$, (para número de Reynolds > 1000),

sendo $g' = g(\rho_{\alpha} - \rho_0) / \rho_{\alpha}$ onde *g* é a aceleração gravitacional e *v* a viscosidade cinemática da água (~1x10⁻⁶ m²/s).

O **coeficiente de arrasto do vento** na deriva superficial do óleo utilizada neste estudo foi **3,5% da intensidade do vento**, como orientado pela Coordenação Geral de Petróleo e Gás em Pareceres Técnicos.

II.6.1.2.2.1.1.2. Espalhamento

O espalhamento do óleo na superfície do mar envolve diversas interações entre forças e processos, e alguns estudos (FAY, 1969 *apud* REED, 2001; HOULT, 1972 e FANNELØP & WALDMAN, 1972 *apud* REED, 2001) já mostraram que o espalhamento passivo do óleo ocorre devido às forças da gravidade, momento e viscosidade. Para a representação do espalhamento transversal de uma mancha de vazamento contínuo, é utilizada neste modelo uma equação unidimensional:





Pág. 7/331

$$x_{LE} = C_0 \left(\frac{g\Delta\rho}{\rho_w^2}\right)^{\frac{1}{4}} \frac{m^{\frac{1}{2}}}{(\rho_w\mu_w)^{\frac{1}{8}}} t^{\frac{3}{8}}$$
(4)

onde ${}^{\chi}{}_{LE}$ é a largura da mancha de óleo (m), g é a aceleração da gravidade (m/s²), ${}^{\Delta}\!\rho$ é a diferença entre as densidades da água e do óleo (kg/m³), ${}^{\rho}{}_{w}$ é a densidade dá água (kg/m³), ${}^{\mu}{}_{w}$ é a viscosidade da água (cP), m é ${}^{\prime}{}_{2}$ da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficial (kg/m) e ${}^{C_{0}}$ é a constante de espalhamento.

Esta equação representa o regime de gravidade-viscosidade no processo de espalhamento e somente é utilizado para a parte espessa da mancha de óleo.

II.6.1.2.2.1.1.3. Evaporação

A taxa de evaporação é controlada pela pressão de vapor dos componentes individuais do óleo as suas frações molares em qualquer localização da mancha superficial, e calculada como. (MACKAY *et al.*, 1980; SEBASTIÃO & SOARES, 1995; REED *et al.*, 1999):

$$dm_i / dt = K_e P_i A M_i F_i / (RT)$$
⁽⁵⁾

onde m_i é a massa associada ao *i*-ésimo componente do vazamento; t é o tempo (s); K_e é o coeficiente de transferência de massa evaporada (m/s); T é a temperatura (K); P_i é a pressão de vapor para o *i*-ésimo componente (atm); A é a área da mancha de óleo (m²); M_i é o peso molecular da *i*-ésimo componente (g/mol); F_i é a fração molar do *i*-ésimo componente remanescente na mancha; e R é a constante universal do gases, 8,206 x 10⁻⁵ atm-m³/mol-K.

O coeficiente de transferência de massa , *K_e*, depende do vento e é calculado por (AMOROCHO & DEVRIES, 1980 *apud* REED, 2001):

$$K_e = C_d U(t) \tag{6}$$



sendo C_d o coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar, e U(t) a velocidade do vento (m/s). O coeficiente de arrasto C_d é calculado em função da velocidade do vento:

$$C_d = \left(\frac{U^*}{U(t)}\right)^2 \tag{7}$$

em que

$$U^{*} = CU(t), \text{ quando } U(t) < u_{1}$$

$$U^{*} = Cu_{1} + (Du_{2} - Cu_{1}) \frac{U(t) - u_{1}}{u_{2} - u_{1}}, \text{ quando } u_{1} \le U(t) \le u_{2}$$

$$U^{*} = DU(t), \text{ quando } U(t) > u_{2}$$

sendo *C*, *D*, u_1 e u_2 valores constantes (0,0323; 0,0474, 7 e 20, respectivamente).

II.6.1.2.2.1.1.4. Dispersão Natural

A dispersão de óleo na superfície do mar é obtida por (DELVIGNE & SWEENEY, 1988):

$$Q_{di} = C^* D^{0.57} SFd_i^{0.7} \Delta d$$
(8)

onde Q_{di} é a taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo com diâmetros entre $(d_i - \Delta d)$ e $(d_i + \Delta d)$ (kg/m²s); C^* é um coeficiente de dispersão derivado empiricamente; D é a energia da onda dissipada por unidade de área (kg/s²); S é a fração da superfície do oceano coberta por óleo; F é a fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de tempo (1/s); d_i é o diâmetro médio das partículas na classe de tamanho *i* (m); e Δd é o intervalo do diâmetro das partículas (m).

É importante observar que o tamanho das gotículas de óleo entranhado na coluna d`´agua não é uma informação que pode ser especificada como dado de entrada do modelo. Observe que as expressões descritas neste item controlam o tamanho e a quantidades das gotículas.

O coeficiente empírico C^* é uma função da viscosidade do óleo:



$$C^* = 4450\nu^{-0.4} \tag{9}$$

onde v é a viscosidade cinemática do óleo (m²/s). A energia dissipada da quebra da onda D, é aproximadamente:

$$D = 0.0034 \rho_w g H_b^2$$
 (10)

onde ρ_w é a densidade dá água do mar (kg/m³); g é a aceleração da gravidade (m/s²); e H_b é altura de quebra da onda (m). A fração F de superfície do oceano coberta pela arrebentação de ondas por unidade de tempo é, aproximadamente:

$$F = 3 \cdot 10^{-6} U(t)^{3.5} \tag{11}$$

onde U(t) é a velocidade do vento (m/s). O tamanho das partículas é dado por:

$$d_0 = \frac{C_0 \nu^{0.34}}{\sqrt{e}}$$
(12)

sendo ν é a viscosidade cinemática do óleo (m²/s); e é a taxa de dissipação de energia (geralmente 1000 J/m³s); C_0 é, aproximadamente, 500 para o menor tamanho de partícula e 3400 para o maior tamanho de partícula. As gotículas são divididas em intervalos entre os tamanhos, mínimo e máximo, encontrados.

II.6.1.2.2.1.1.5. Emulsificação

A emulsificação W(t) é calculada a partir de uma regressão exponencial:

$$W(t + \Delta t) = W_m(t) - [W_m(t) - W(t)]0,5^{\frac{\Delta t}{t_{1/2}}}$$
(13)

onde $W_m(t)$ é o teor máximo de água (%); Δt é o passo de tempo (s); $t_{1/2}$ é o tempo de meia-vida dependente do vento para emulsificação (s).

O valor $t_{1/2}$ e a função $W_m(t)$ são derivados de dados de laboratório e, correlacionam a taxa de emulsificação e o teor máximo de água pela fração evaporada. A partir desses dados, a meia-vida de referência t_{ref} para um vento de 10 m/s de velocidade, é encontrada em:

$$t_{ref} = C t_{lab} \tag{14}$$

onde, t_{lab} é a média de valores de meia-vida encontrados em laboratório para amostras de óleo artificialmente intemperizados (s), e C é uma constante empírica. Esses dados são baseados no estudo de Cormack (1983, *apud* REED, 2001):

$$t_{1/2} = \left[\frac{1+U_{ref}}{1+U(t)}\right]^2 t_{ref}$$
(15)

onde U_{ref} , é de 10 (m/s), e U(t) é a velocidade do vento (m/s). W_m como função da fração evaporada é obtida a partir de dados de laboratório, assumindose que a quantidade máxima de água é linearmente dependente da fração evaporada.

II.6.1.2.2.1.1.6. Dissolução

Como a evaporação, a dissolução, é dependente da fração molar de cada componente em uma mancha de óleo.

$$dm_i / dt = K_d A(F_i S_i - C_i)$$
(16)

onde K_d é o coeficiente de transferência de massa por difusão (m/s); A é a área superficial da mancha de óleo (m²); F_i é a fração molar do componente *i*



Pág. 11/331

remanescente na mancha; S_i é a solubilidade do componente *i* (g/m³, ppm); e C_i é a concentração ambiente do componente *i* (g/m³).

Para uma mancha de óleo, o coeficiente de transferência de massa K_d é calculado (THIBODEAUX, 1979 *apud* REED, 2001):

$$K_d = Sh_i D_i / L \tag{17}$$

Para manchas na superfície, é feita a correlação de superfície plana para o Número de Sherwood:

$$Sh_i = 0.578 \operatorname{Re}^{0.5} Sc_i^{0.33}$$
 (18)

onde ^{Re} é o número de número de Reynolds; ^{Sc}_i é o número de Schmidt; U_{rel} é a velocidade relativa entre o óleo e a água (m/s); *L* é a extensão da mancha (m); ^v_w é a viscosidade cinemática da água (~ 8,9 x 10⁻⁷ m²/s a 25°C) e D_i a difusividade molecular do componente i (m²/s).

Para as partículas de óleo, a correlação da transferência de massa para esferas é usada para o número de Sherwood:

$$Sh = 2 + 0.347 \operatorname{Re}^{0.62} Sc_i^{0.31i}$$
 (19)

II.6.1.2.2.1.1.7. Degradação

O cálculo da degradação do óleo no modelo OSCAR é feita através da soma da transformação de cada componente do óleo por diferentes formas de degradação. A Figura II.6.1.2.2.1.1.7-1 mostra o esquema de transformação dos componentes considerados no modelo OSCAR.



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos BR PETROBRAS



Figura II.6.1.2.2.1.1.7-1 - Esquema da degradação dos principais componentes do óleo. Adaptado de Reed (2001).

II.6.1.2.2.1.1.8. Sedimentação

No OSCAR a separação entre a fase dissolvida e particulada/adsorvida é calculada com base na teoria de equilíbrio linear. A fração de óleo particulada, ou adsorvida em material particulado, é passível de sedimentação no fundo, misturando-se aos sedimentos, e podendo ser dissolvida novamente para a coluna d'água (REED *et al.*, 1996).

Pág. 12/331 Modelagem de Dispersão de

Óleo

II.6.1.2



Pág. 13/331

A relação entre a concentração de equilíbrio de um poluente na fase aquosa (C_w) e a concentração de equilíbrio na fase sólida (C_s) pode ser obtida a uma determinada temperatura. Existem várias teorias que descrevem as isotermas de adsorção, tais como as isotermas de Langmuir (Equação 20) e de Freundlich (Equação 21) (REED, 2001).

$$C_{s} = \frac{K_{1}K_{2}C_{w}}{1 + K_{1}C_{w}}$$
(20)

$$C_s = K_f C_w^{1/n} \tag{21}$$

Segundo Reed (2001), em ambiente aquático, o valor da fase aquosa do poluente, C_w , é geralmente baixo, e em consequência, o termo *n* na equação 21 é geralmente igual a 1 e o termo $K_1 C_w$ na equação 20 é muito menor do que 1. Dessa forma, as equações podem ser reduzidas a uma equação linear:

$$C_s = K_p C_w C_{ss} \tag{22}$$

onde C_{ss} é a concentração de sedimentos suspensos. O coeficiente de partição de uma substância química, K_p , é dependente da temperatura, do pH e das características físicas e químicas do sólido adsorvido. Através de estudo do comportamento de compostos orgânicos, principalmente os hidrofóbicos nãoiônicos, observou-se que o carbono orgânico é o fator predominante no processo de adsorção (REED, 2001). Assim, se K_p é normalizado pela fração de carbono orgânico do sólido (f_{oc}):

$$K_{OC} = \frac{K_p}{f_{oc}}$$
(23)

então K_{oc} torna-se independente de sorventes. Somado a isso, o coeficiente de partição baseado no carbono orgânico apresenta ótima correlação tanto com K_{ow} (coeficiente de partição octanol/água) como com a solubilidade em água (*S*) (Equações 24 e 25, respectivamente).



$$\log K_{OC} = A \log K_{ow} + B \tag{24}$$

$$\log K_{OC} = a \log S + b \tag{25}$$

Assim, é possível determinar K_{oc} tanto do valor de K_{ow} como da solubilidade, sendo que as constantes de correlação (A, B, $a \in b$) são normalmente dependentes da estrutura do composto. A Tabela II.6.1.2.2.1.1.8-1 mostra algumas equações de correlação entre K_{oc} , K_{ow} e S usados no modelo.

Tabela II.6.1.2.2.1.1.8-1 - Equações de regressão para estimativa dos parâmetros Koc eKow para diferentes componentes químicos. Fonte: Reed, 2001.

Equação	R^2	Classe
Parâmetro: K _{ow}		
log 1/S = 1,113 log K _{ow} - 0,926	0,935	Álcool
log 1/S = 1,229 log K _{ow} - 0,720	0,960	Cetona
log 1/S = 1,013 log K _{ow} - 0,520	0,980	Éster
log 1/S = 1,182 log K _{ow} - 0,935	0,880	Éter
log 1/S = 1,294 log K _{ow} - 1,043	0,908	Alcino
log 1/S = 1,294 log K _{ow} - 0,248	0,970	Alceno
log 1/S = 0,996 log K _{ow} - 0,339	0,951	Aromático
log 1/S = 1,237 log K _{ow} - 0,248	0,908	Alcano
Parâmetro: K _{oc}		
$\log K_{oc}$ = 0,937 $\log K_{ow}$ - 0,006	0,950	Aromático
$\log K_{oc}$ = 0,544 $\log K_{ow}$ + 1,377	0,740	Todos os outros

Embora seja possível especificar um valor constante de concentração de sedimentos suspensos nas simulações, neste estudo adotou-se um valor nulo de concentração de sedimentos suspensos. Dessa forma, se objetiva uma abordagem mais conservadora que não permite a retirada de óleo da superfície e da coluna d'água por esse processo. Os valores de sedimentação apresentados nas simulações são referentes ao óleo na coluna d'água que toca diretamente o fundo marinho.

Coordenador da Equipe



15/331

II.6.1.2.2.1.2. Propriedades físicas do óleo (Macro-características)

As principais propriedades do óleo utilizadas pelo modelo são a densidade e a viscosidade do óleo. Essas propriedades variam de acordo com curvas obtidas em laboratório em função da fração de óleo evaporado. A seguir são apresentadas as equações das curvas obtidas em laboratório para os cálculos das propriedades do óleo (JOHANSEN, 1991 *apud* REED, 2001):

Densidade (g/L) $\rho_0 = a_p + b_p f$ (26)Viscosidade (cP) $\mu_0 = e^{(a\mu + b\mu f)}$ (27)

sendo *f* a fração evaporada (%) e *a* e *b* fatores de regressão. Os parâmetros de ajuste *a* e *b* fazem parte do banco de dados da SINTEF que integra o modelo OSCAR e são obtidas através de ensaios laboratoriais. A densidade da emulsão $\rho(t)$ é calculada:

$$\rho(t) = \frac{W(t)\rho_w + [100 - W(t)]\rho_0(t)}{100}$$
(28)

sendo W(t) a porcentagem de água (%), ρ_w a densidade da água do mar, e $\rho_0(t)$ a densidade do óleo livre de água (g/L).

A equação de Mooney, de 1951, é usada para calcular a viscosidade de emulsão μ (*t*):

$$\mu(t) = \mu_0(t)e^{\frac{aW(t)}{100 - bW(t)}}$$
(29)

onde a e b são constantes empíricas.

16/331



II.6.1.2.2.1.3. Concentração na coluna d'água

Como a grande maioria dos modelos numéricos de transporte de contaminantes, o OSCAR utiliza um modelo de partículas (modelagem lagrangiana) para obter aproximações da equação do transporte advectivo-difusivo:

$$\frac{\partial C_i}{\partial t} + \vec{V} \bullet \vec{\nabla} C_i = \vec{\nabla} \bullet D_k \vec{\nabla} C_i + \sum_{j=1}^n r_j C_i + \sum_{j=1}^n r_j C_i$$
(30)

onde C_i é a concentração do *i*-ésimo constituinte químico do vazamento; t é o tempo; \vec{V} é o vetor do transporte advectivo; e D_k é o coeficiente de difusão turbulenta para k = x, y e z.

O primeiro termo da equação é a taxa de variação temporal da concentração de um determinado constituinte em uma determinada localização espacial. Esta taxa de variação é calculada através da determinação dos outros termos da equação utilizando partículas lagrangeanas para representar o campo de concentração. Os termos r_j são taxas de vários processos, tais como a evaporação, emulsificação e espalhamento das manchas superficiais e volatização dos compostos do óleo.

Os termos de degradação r_{ij} aparecem no modelo para determinar os subprodutos da degradação como transferência de massa de um componente à outro. Desta forma, as modificações nas propriedades toxicológicas são incorporadas no modelo.

A equação de transporte advectivo e difusivo determina a variação das concentrações no tempo e no espaço e serve como base para os modelos de partículas (ver, por exemplo, Fischer, 1979). Em contraste com os modelos de partículas, existem modelos que resolvem numericamente a equação de transporte advectivo e difusivo de maneira convencional, isto é, através de esquemas baseados em métodos de diferenças finitas, volumes finitos ou elementos finitos. Estas aproximações conhecidas como modelagem Euleriana fornecem diretamente os valores de concentrações e suas variações no espaço e no tempo em uma grade fixa, pré-definida. Este tipo de modelagem é inviável



Pág. 17/331

para o problema em questão devido às dimensões do domínio e as escalas envolvidas no transporte de óleo em bacias oceânicas.

Os modelos de partículas apresentam uma série de vantagens em relação aos modelos Eulerianos, pois são capazes de representar os fenômenos de transporte e calcular a distribuição de massa do contaminante de maneira acurada independentemente de uma grade, além de não estarem sujeitos a oscilações numéricas espúrias e efeitos de difusão numérica (ver por exemplo Andrade, 2006).

Enquanto os modelos Eulerianos calculam diretamente os valores das concentrações, os modelos de partículas calculam a distribuição espacial de massa do contaminante representada por uma nuvem de partículas, sendo cada partícula uma representação discreta de uma parcela da massa total do contaminante no ambiente.

Se valores de concentração são requeridos, os resultados dos modelos de partículas precisam ser transformados e representados em uma grade. Como apresentado em Jong (2004), o OSCAR tem a vantagem em relação a outros modelos de partículas, pois permite essa transformação, inclusive fazendo a distinção entre as parcela da massa de óleo que está dissolvida, dispersa ou na superfície.

Existem várias maneiras de fazer essa transformação. A maneira mais simples é através da contagem de partículas que estão dentro das células da grade. Uma maneira mais avançada, que é a utilizada no OSCAR, é considerar a partícula como uma pequena nuvem que cresce com o tempo, usando funções de espalhamento gaussiano (ver por exemplo: Andrade, 2006).

No OSCAR, a célula da grade em três dimensões é definida pelos espaçamentos meridional, zonal e vertical definidos pelo usuário. Embora os processos de mistura e de intemperismos do óleo estejam sendo resolvidos de maneira acurada e independentemente da grade, os resultados de concentração devem ser interpretados considerando o tamanho da célula da grade utilizada. Os resultados de concentração devem ser vistos como valores médios no volume definido pelas dimensões das células da grade. Sendo assim, plumas ou manchas de contaminantes que tenham dimensões inferiores às dimensões da grade estão sujeitos a uma "diluição numérica" artificial.

18/331



II.6.1.2.2.1.4. Óleo na costa

Apesar do grande número de publicações sobre a interação do óleo na costa, ainda existem consideráveis lacunas na compreensão do processo dinâmico de acumulação de óleo na costa. Uma relativamente recente revisão (ETKIN *et al.*, 2007) do "estado da arte" da modelagem da interação entre manchas de óleo e a costa foi elaborada por especialistas sobre o tema para o MMS (*Minerals Management Service*), órgão ligado ao departamento americano do interior. Tal publicação representa uma excelente referência sobre o tema.

O comportamento do óleo quando é depositado na costa é complexo e depende dos seguintes fatores inter-relacionados:

•Características físico-químicas do óleo

- •A espessura do óleo que encalha na costa
- •Tempo de toque
- •Instante da maré no momento da chegada da mancha de óleo na costa
- •Morfologia da linha de costa
- •Clima no momento do toque.
- •Energia de ondas na costa

Um modelo que incorpore **todos** esses fatores é útil para algumas finalidades, no entanto é impraticável para simulações probabilísticas de vazamentos de óleo em regiões *offshore*. O grande número de simulações determinísticas e as grandes dimensões do domínio inviabilizam qualquer tentativa nesse sentido. Esta afirmação está alinhada com as conclusões do citado relatório da MMS.

Para modelagens probabilísticas de vazamentos em áreas offshore, a prática atual é fazer uma aproximação de acumulação de óleo na costa através de uma estimativa das capacidades de armazenamento e remoção de óleo na costa



derivadas empiricamente. Tal procedimento é utilizado na maioria dos modelos de transporte de óleo que incluem algum tipo de algoritmo de interação do óleo com a costa. (GUNDALACH & REED, 1986; GUNDALACH, 1987; FRENCH *et al.*, 1996; REED *et al* 1999, 2000; CHENG *et al.*, 2000; FRENCH MCCAY, 2004 *apud* ETKIN *et al.*, 2007).

O modelo OSCAR incorpora uma dinâmica, relativamente simples, para simular as interações óleo-costa. Estes procedimentos representam uma simplificação dos conjuntos desenvolvidos para um modelo de derramamento de óleo em uma zona costeira mais complexa.

A partir de trabalhos científicos, grupos de capacidade máxima de absorção de óleo foram estimados juntamente com uma série de taxas de remoção (ETKIN *et al.*, 2007). As capacidades de absorção destinam-se a refletir tanto a inclinação da costa como a sua permeabilidade, e em alguns casos, a exposição às ondas e aos ventos.

O volume máximo de óleo, *Vmax* (m³), quando há o encontro da mancha de óleo com a linha de costa, pode ser expresso como:

$$V_{\max} = \delta_i L W_i \tag{31}$$

onde δ_i é a capacidade máxima de absorção por tipo de costa *i* (m); W_i é a largura de deposição por tipo de costa *i* (m); *L* é o comprimento da linha de costa (m).

Durante as simulações computacionais, se este volume máximo já estiver sido atingido, a massa de óleo que chega à costa não é mais depositada e o óleo continua a ser transportado pelos ventos e correntes para outras regiões:

O modelo também considera que ao longo da simulação uma quantidade de óleo vai sendo removida através da seguinte equação:

$$\Delta m = m_i \left(1 - \exp\left[-r_i \Delta t \right] \right) \tag{32}$$

onde m_i é a massa de óleo observada na linha de costa ao início da simulação e r_i é a taxa de remoção de óleo para o determinado tipo de linha de costa.

D prooceano

20/331



II.6.1.2.2.1.5. Massa Máxima de Óleo na Costa

Para obter a massa máxima de óleo na costa, os elementos de grade são monitorados ao longo de toda a simulação. São armazenadas as informações de massa máxima de óleo que atingiram **cada elemento de grade** ao longo das *n* simulações. Ao final, têm-se um mapa das massas máximas por ponto de grade ou célula de costa que atingiram os elementos de grade que representam a costa.

Em seguida, é calculada a distribuição de massa ao longo da linha de costa considerando que o tamanho da linha de costa de cada ponto de grade é a sua diagonal. Assim se tem a quantidade de massa por unidade de comprimento (Ex: toneladas por quilômetro).

II.6.1.2.2.1.6. Óleo nas Unidades de Conservação

Foram separadas as Unidades de Conservação (UC) da região do estudo, federais, estaduais e municipais, disponibilizadas no Cadastro Nacional de Unidades de Conservação (MMA, 2014) e nos instrumenros legais de criação.

Para identificação da probabilidade de presença, tempo mínimo e massa de óleo em cada Unidade de Conservação, estas foram inicialmente separadas em unidades de conservação costeiras e marinhas. Para as **unidades de conservação costeiras**, os cálculos foram realizados com os **resultados de costa**, sendo informada a extensão do toque de óleo. Já para as **unidades de conservação marinhas**, foram utilizados os resultados em **superfície do mar** e contabilizada a respectiva área com probabilidade de presença de óleo. As **unidades de conservação** que possuem **parte costeira e parte marinha** foram consideradas como marinhas, pois os **resultados em superfície** apresentam maiores probabilidades e menores tempos de chegada de óleo.

É válido ressaltar que os resultados em superfície e na costa são distintos no que tange massa máxima. A massa em superfície não deve ser interpretada como massa de óleo retida ou acumulada, como é o caso da massa na costa. O



21/331

resultado em superfície de massa máxima representa a massa de óleo que passou em certa região da UC por certo instante durante a simulação.

Na Figura II.6.1.2.2.1.6-1 são apresentadas as Unidades de Conservação consideradas e a separação adotada para diferenciar as costeiras e marinhas. Na Tabela II.6.1.2.2.1.6-1 são listadas as Unidades de Conservação e o tipo de proteção atribuído a cada uma (Proteção Integral ou Uso Sustentável) e a esfera, assim como a divisão adotada. Devido à dificuldade de representação de todas as Unidades de Conservação listadas abaixo nas figuras, estes resultados serão apresentados somente na forma de tabela.



Figura II.6.1.2.2.1.6-1 - Unidades de Conservação marinhas e costeiras consideradas neste estudo.



Técnico Responsável







Tabela II.6.1.2.2.1.6-1 - Lista de Unidades de Conservação consideradas neste estudo, suas características e a divisão adotada em marinhas e costeiras.

Unidade de Conservação	Тіро	Proteção*	Esfera
ANT Conjunto Paisagístico de Cabo Frio	Costeira	PI	Federal
ANT Dunas de Cabo Frio e Arraial do Cabo	Costeira	PI	Estadual
APA Alcatrazes	Marinha	US	Municipal
APA Anhatomirim	Marinha	US	Federal
APA Baía de Paraty, Paraty Mirim e Saco do Mamanguá	Marinha	US	Municipal
APA Costa Brava	Costeira	US	Municipal
APA Costa Das Algas	Marinha	US	Federal
APA da Bacia do Rio São João (Mico Leão)	Costeira	US	Federal
APA da Baleia Franca	Marinha	US	Federal
APA da Lagoa do Iriry	Costeira	US	Municipal
APA da Lagoa Grande	Costeira	US	Municipal
APA da Orla Marítima da Baía de Sepetiba	Costeira	US	Municipal
APA da Orla MarÍtima das Praias de Copacabana/Ipanema/Leblon/São Conrado e Barra da Tijuca	Costeira	US	Municipal
APA da Paisagem e do Areal da Praia do Pontal	Costeira	US	Municipal
APA da Prainha	Costeira	US	Municipal
APA das Brisas	Costeira	US	Municipal
APA das Lagunas e Florestas de Niterói	Costeira	US	Municipal
APA das Pontas de Copacabana e Arpoador e seus Entornos	Costeira	US	Municipal
APA de Cairuçu	Costeira	US	Federal
APA de Cananéia-Iguapé-Peruíbe	Costeira	US	Federal
APA de Grumari	Costeira	US	Municipal
APA de Guaraqueçaba (Federal)	Costeira	US	Federal
APA de Iquipari	Costeira	US	Municipal
APA de Mangaratiba	Costeira	US	Estadual
APA de Maricá	Costeira	US	Estadual
APA de Massambaba	Costeira	US	Estadual
APA de Praia Mole	Costeira	US	Estadual
APA de Tamoios	Costeira	US	Estadual
APA de Três Ilhas	Marinha	US	Estadual
APA do Arquipelago de Santana	Marinha	US	Municipal
APA do Arquipélago de Santana (AECOM)	Marinha	US	Municipal
APA do Lagamar	Costeira	US	Municipal
APA do Morro da Saudade	Costeira	US	Municipal
APA do Morro de Santana	Costeira	US	Municipal
APA do Morro do Leme	Marinha	US	Municipal
APA do Morro do Morcego, Fortaleza de Santa Cruz e dos Fortes do Pico e do Rio Branco	Costeira	US	Municipal
APA do Morro dos Cabritos	Costeira	US	Municipal
APA do Pau Brasil	Marinha	US	Estadual
APA do PNM de Marapendi	Costeira	US	Municipal



Pág. 23/331

Unidade de Conservação	Тіро	Proteção*	Esfera
	Ocataina	110	Municipal
APA dos morros da Babilonia e de Sao João	Costeira	05	Fotoduol
	Costeira	03	Estadual
	Marinha		Municipal
APA Marinha da Armação de Buzios	Marinha		Fetadual
APA Marinha do Litoral Norte	Marinha		Estadual
APA Marinha do Litoral Sul	Marinha		Estadual
APA Municipal da Lagoa Jacuném	Costeira	US	Municipal
APA Municipal Tartarugas	Costeira	US	Municipal
APA Paisagem Carioca	Costeira	US	Municipal
APA Serras de Maricá (Apasermar)	Costeira	US	Municipal
ARIE Baía de Guanabara	Marinha	US	Municipal
ARIE Baía de Sepetiba	Marinha	US	Municipal
ARIE Costeira de Zimbros	Costeira	US	Municipal
ARIE da Ilha Comprida	Costeira	US	Estadual
ARIE de Itanebussus/PN Itanebussus	Costeira	US	Municipal
ARIE de São Sebastião	Costeira	US	Estadual
ARIE do Guará	Costeira	US	Estadual
ARIE Ilha Ameixal	Costeira	US	Federal
ARIE Ilhas Queimada Grande e Queimada Pequena	Marinha	US	Federal
ESEC de Carijós	Costeira	PI	Federal
ESEC de Tamoios	Marinha	PI	Federal
ESEC dos Tupiniquins	Marinha	PI	Federal
ESEC Juréia-Itatins	Costeira	PI	Estadual
ESEC Tupinambás (Federal)	Marinha	PI	Federal
ESEC Tupinambás (Municipal)	Costeira	US	Municipal
MN das Ilhas Cagarras	Marinha	PI	Federal
MN Ilha dos Amores	Costeira	PI	Municipal
MN Municipal Falésias de Marataízes	Costeira	PI	Municipal
MN Pedra de Itapuca	Costeira	PI	Municipal
MN Pedra do índio	Costeira	PI	Municipal
MN Praia do Sossego	Costeira	PI	Municipal
PARNA da Lagoa do Peixe	Costeira	PI	Federal
PARNA da Serra da Bocaina	Costeira	PI	Federal
PARNA de Saint-Hilaire/Lange	Costeira	PI	Federal
PARNA do Superagui	Costeira	PI	Federal
PARNA Marinho Das Ilhas Dos Currais	Marinha	PI	Federal
PARNA Restinga de Jurubatiba	Costeira	PI	Federal
PE da Costa do Sol	Costeira	PI	Estadual
PE da Ilha Anchieta	Costeira	PI	Estadual
PE da Ilha do Cardoso	Costeira	PI	Estadual
PE da Ilha do Mel	Costeira	PI	Estadual
PE da Ilha Grande	Costeira	PI	Estadual

Deprooceano

Técnico Responsável

Pág. 24/331



Unidade de Conservação	Тіро	Proteção*	Esfera
PE da Lagoa do Acu	Costoira	DI	Estadual
PE da Lagua do Açu	Costeira		Estadual
PE da Serra do Mar	Costeira	DI	Estadual
PE da Serra do Tabuleiro	Costeira	PI	Estadual
PE de libabela	Costeira	DI	Estadual
PE de Itaneva	Costeira	DI	Estadual
	Costeira	DI	Estadual
PE do Itingueu	Costeira	FI DI	Estadual
PE do Prelado	Costeira	DI	Estadual
PE do Pio Vormolho	Costeira	DI	Estadual
PE Logomor do Cononcio	Costeira		Estadual
PE Lagarial de Callaneia	Costeira		Estadual
PE Lazel de Palaty-Millin	Costella		Estadual
	Marinna Costoire		Estadual
PE Paulo César Vinha	Costeira	PI	Estadual
PE Resultiga de Berlioga	Costeira	PI	Estadual
PE XIXOVA-JAPUI	Costeira	PI	Estadual
PM da Boca da Barra	Costeira	PI	Municipal
PM da Gamboa	Costeira	PI	Municipal
PM da Lagoa de Geribá	Costeira	PI	Municipal
PM da Lagoinha	Costeira	PI	Municipal
PM da Praia do Forno	Costeira	PI	Municipal
PM da Praia do Forte	Costeira	PI	Municipal
PM das Dunas	Costeira	PI	Municipal
PM do Manguezal de Itacorubi	Costeira	PI	Municipal
PM do Morro da Manteigueira	Costeira	PI	Municipal
PM Mata do Rio São João	Costeira	PI	Municipal
PM Morro do Telégrafo	Costeira	PI	Municipal
PM Morro dos Macacos	Costeira	PI	Municipal
PME Dormitório das Garças	Costeira	PI	Municipal
PNM Barra da Tijuca	Costeira	PI	Municipal
PNM da Galheta	Costeira	PI	Municipal
PNM da Lagoa do Peri	Costeira	PI	Municipal
PNM da Prainha	Costeira	PI	Municipal
PNM de Grumari	Costeira	PI	Municipal
PNM de Marapendi	Costeira	PI	Municipal
PNM do Arquipélago de Santana	Marinha	US	Municipal
PNM do Atalaia	Costeira	PI	Municipal
PNM do Bougainville	Costeira	PI	Municipal
PNM do Juqueriquerê	Costeira	PI	Municipal
PNM do Rio Perequê	Costeira	PI	Municipal
PNM do Vilão	Costeira	PI	Municipal
PNM Dos Corais de Armação dos Búzios	Marinha	PI	Municipal
PNM dos Manguezais do Rio Preto	Costeira	PI	Municipal

Revisão 00 04/2015



Pág. 25/331

Unidade de Conservação	Тіро	Proteção*	Esfera
PNM Estuário do Rio Macaé	Costeira	PI	Municipal
PNM Mico-Leão-Dourado	Costeira	PI	Municipal
PNM Paisagem Carioca	Costeira	PI	Municipal
PNM Piaçabuçu	Costeira	PI	Municipal
PNM Restinga do Guaraú	Costeira	PI	Municipal
RDS Barra do Una (Setor Marinho)	Marinha	US	Estdul
RDS Concha D'ostra	Costeira	US	Estadual
RDS da Barra do Una	Costeira	US	Estadual
RDS do Aventureiro	Marinha	US	Estadual
REBio Estadual da Praia do Sul	Costeira	PI	Estadual
REBio Estadual de Guaratiba	Costeira	PI	Estadual
REBio Marinha do Arvoredo	Marinha	PI	Federal
REBio Praia do Rosa	Costeira	PI	Municipal
RESEC da Ilha do Cabo Frio	Costeira	PI	Municipal
RESEC da Juatinga	Costeira	US	Estadual
RESEC de Massambaba	Costeira	US	Estadual
RESEC do Tauá	Costeira	PI	Municipal
RESEX Ilha do Tumba	Costeira	US	Estadual
RESEX Marinha Arraial do Cabo	Marinha	US	Federal
RESEX Marinha de Itaipu	Marinha	US	Estadual
RESEX Marinha Pirajubaé	Marinha	US	Federal
RPPN Fazenda Cachoeirinha	Costeira	US	Federal
RPPN Fazenda Santa Izabel	Costeira	US	Federal
RPPN Marina do Conde	Costeira	US	Federal
RPPN Morro do Curussu Mirim	Costeira	US	Federal
RPPN Morro dos Zimbros	Costeira	US	Federal
RPPN Parque da Preguiça	Costeira	US	Estadual
RPPN Reserva Rizzieri	Costeira	US	Federal
RPPN Sítio Shangrilah	Costeira	US	Estadual
RPPN Toque Toque Pequeno	Costeira	US	Federal
RVS Das Ilhas do Abrigo e Guararitama	Marinha	PI	Estadual
RVS de Santa Cruz	Marinha	PI	Federal
RVS Ilha Dos Lobos	Marinha	PI	Federal
RVS Municipal Serras de Maricá (Revissermar)	Costeira	PI	Municipal
ZA-PARNA Restinga de Jurubatiba	Marinha	PI	Federal

*PI – Proteção Integral; US – Uso Sustentável

26/331



II.6.1.2.2.1.7. Resumo dos parâmetros físicos e numéricos

Os parâmetros físicos e químicos utilizados no modelo de óleo são descritos na Tabela II.6.1.2.2.1.7-1. Esses parâmetros não são dados de entrada do modelo OSCAR. Os valores dessas variáveis ou são calculados internamente no modelo a cada passo de tempo, ou são constantes com valores pré-estabelecidos pelo instituto desenvolvedor do modelo e não estão disponíveis para o usuário.

Parâmetros numéricos utilizados no modelo de dispersão de óleo são apresentados na Tabela II.6.1.2.2.1.7-3, enquanto as constantes são apresentadas na Tabela II.6.1.2.2.1.7-2.

w'componente turbulentaKcoeficiente de dispersão turbulentaKxcoeficiente de dispersão horizontalH e Hbaltura de ondaT (1)período de onda x_{le} largura da mancha de óleo $\Delta \rho$ diferença entre as densidades da água e do óleom1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleo P_i pressão de vapor para o i-ésimo componente F_i fração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do vento Q_{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	Parâmetro	Descrição
Kcoeficiente de dispersão turbulentaKxcoeficiente de dispersão horizontalH e Hbaltura de ondaT (1)período de onda x_{le} largura da mancha de óleo Δp diferença entre as densidades da água e do óleom1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoPipressão de vapor para o i-ésimo componenteFifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	w'	componente turbulenta
Kxcoeficiente de dispersão horizontalH e Hbaltura de ondaT (1)período de onda x_{le} largura da mancha de óleo $\Delta \rho$ diferença entre as densidades da água e do óleom1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoPipressão de vapor para o i-ésimo componenteFifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	K	coeficiente de dispersão turbulenta
H e Hbaltura de onda $T(1)$ período de onda x_{le} largura da mancha de óleo $\Delta \rho$ diferença entre as densidades da água e do óleo m 1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficial mi massa associada ao i-ésimo componente de vazamento Ke coeficiente de transferência de massa evaporada $T(2)$ Temperatura do óleo P_i pressão de vapor para o i-ésimo componente F_i fração molar do i-ésimo componente remanescente na mancha Cd coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar $U(t)$ velocidade do vento Q_{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C^* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	Kx	coeficiente de dispersão horizontal
T (1)período de ondax _{le} largura da mancha de óleoΔρdiferença entre as densidades da água e do óleom1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoPipressão de vapor para o i-ésimo componenteFifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ _{dii} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	H e Hb	altura de onda
x_{le} largura da mancha de óleo $\Delta \rho$ diferença entre as densidades da água e do óleo m 1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficial mi massa associada ao i-ésimo componente de vazamento Ke coeficiente de transferência de massa evaporada $T(2)$ Temperatura do óleo P_i pressão de vapor para o i-ésimo componente F_i fração molar do i-ésimo componente remanescente na mancha Cd coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar $U(t)$ velocidade do vento Q_{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C^* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	T (1)	período de onda
Δpdiferença entre as densidades da água e do óleom1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoP_ipressão de vapor para o i-ésimo componenteF_ifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ_{di}taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	X _{le}	largura da mancha de óleo
m1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficialmimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoP_ipressão de vapor para o i-ésimo componenteF_ifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ_{di}taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	Δρ	diferença entre as densidades da água e do óleo
mimassa associada ao i-ésimo componente de vazamentoKecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoP_ipressão de vapor para o i-ésimo componenteF_ifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ_{di}taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	m	1/2 da taxa de liberação de massa dividido pela corrente superficial
Kecoeficiente de transferência de massa evaporadaT (2)Temperatura do óleoP_ipressão de vapor para o i-ésimo componenteF_ifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ_{di}taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do oceano coberta por óleoFação da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	mi	massa associada ao i-ésimo componente de vazamento
T (2)Temperatura do óleoP_ipressão de vapor para o i-ésimo componenteF_ifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ_{di}taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do oceano coberta por óleoFfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	Ke	coeficiente de transferência de massa evaporada
Pipressão de vapor para o i-ésimo componenteFifração molar do i-ésimo componente remanescente na manchaCdcoeficiente de atrito entre a atmosfera e o arU(t)velocidade do ventoQ _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleoC*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do oceano coberta por óleoFfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	T (2)	Temperatura do óleo
Fi fração molar do i-ésimo componente remanescente na mancha Cd coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar U(t) velocidade do vento Q _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do oceano coberta por óleo F fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	P_i	pressão de vapor para o i-ésimo componente
Cd coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar U(t) velocidade do vento Q _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do oceano coberta por óleo F fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	F _i	fração molar do i-ésimo componente remanescente na mancha
U(t) velocidade do vento Q _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do oceano coberta por óleo F fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	Cd	coeficiente de atrito entre a atmosfera e o ar
Q _{di} taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo C* coeficiente de dispersão derivado empiricamente D energia da onda dissipada por unidade de área S fração da superfície do oceano coberta por óleo F fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	U(t)	velocidade do vento
C*coeficiente de dispersão derivado empiricamenteDenergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do oceano coberta por óleoFfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	$oldsymbol{Q}_{di}$	taxa de dispersão por unidade de área das gotículas de óleo
Denergia da onda dissipada por unidade de áreaSfração da superfície do oceano coberta por óleoFfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	С*	coeficiente de dispersão derivado empiricamente
Sfração da superfície do oceano coberta por óleoFfração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	D	energia da onda dissipada por unidade de área
fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de	S	fração da superfície do oceano coberta por óleo
t tempo	F	fração da superfície do mar coberta pela arrebentação de ondas por unidade de tempo
<i>d</i> _i diâmetro médio das partículas na classe de tamanho i	di	diâmetro médio das partículas na classe de tamanho i
Δ <i>d</i> intervalo do diâmetro das partículas	Δd	intervalo do diâmetro das partículas

Tabela II.6.1.2.2.1.7-1 - Parâmetros físicos e químicos utilizados no modelo de óleo.

Pág. 27/331

Parâmetro	Descrição
υ	viscosidade cinemática do óleo
е	taxa de dissipação de energia
W(t)	emulsificação
$W_m(t)$	teor máximo de água no óleo
t _{1/2}	tempo de meia-vida dependente do vento para emulsificação
t _{ref}	tempo de meia-vida de referência
tl _{ab}	média de valores de meia-vida encontrados em laboratório
K _d	coeficiente de transferência de massa por difusão
А	área superficial da mancha de óleo
Si	solubilidade do componente i
Ci	concentração ambiente do componente i
Shi	Número de Sherwood
Re	Número de Reynolds
Sc _i	Número de Schmidt
U _{rel}	velocidade relativa entre o óleo e a água
L	extensão da mancha
Di	difusividade molecular do componente i
C _w	concentração de equilíbrio de um poluente na fase aquosa
Cs	concentração de equilíbrio na fase sólida
C _{ss}	concentração de sedimentos suspensos
Κρ	parâmetro dependente da temperatura, pH e das características físico-químicas do sólido adsorvido
A, B, a, b	constantes de correlação dependentes da estrutura do composto
a′ _{μ, ρ, p}	fatores de regressão
b ' _{μ, ρ, p}	fatores de regressão
Po	densidade da água do óleo
D_k	coeficiente de difusão turbulenta para k = x, y e z.
ρ₩	densidade da água
μω	viscosidade dinâmica da água
V	viscosidade cinemática da água





Constante	Valor	Descrição
Kz	10 ⁻⁴ m/s²	coeficiente de dispersão vertical
g	9,81 m/s²	aceleração gravitacional
v	1x10 ⁻⁶ m²/s	viscosidade cinemática da água
R	8,206X10-5 atm*m³/mol-K	constante universal dos gases
С	0,0323	constante
D	0,0474	constante
U 1	7	constante
U 2	20	constante
C ₀ (2)	500 a 3400	constante
а	2,5	constante empírica
b	0,654	constante empírica

Tabela II.6.1.2.2.1.7-2 - Constan	es físicas utilizadas no modelo de óleo.
-----------------------------------	--

Em seguida, na Tabela II.6.1.2.2.1.7-3, são apresentados os parâmetros numéricos utilizados no modelo de dispersão de óleo.

Constante	Valor	Descrição
Δt	900 s	Passo de tempo
Δx	2,5 km	Espaçamento zonal da grade
Δу	2,5 km	Espaçamento meridional da grade
Δz	22 m	Espaçamento na vertical
np	20 mil dissolvidas e 20 mil sólidas	Número de partículas lagrangianas

Tabela II.6.1.2.2.1.7-3 - Parâmetros numéricos utilizados no modelo de óleo.

No modelo OSCAR pode-se utilizar até 30 mil partículas para representar a fração não dissolvida do óleo e 30 mil para representar a fração dissolvida. No estudo atual, optou-se por utilizar 20 mil para cada tipo, totalizando 40 mil partículas. Esse valor foi escolhido com base em testes de sensibilidade com aumentos sucessivos do número de partículas onde foi verificado que a partir de 10 mil partículas (5 mil não dissolvidos e 5 mil dissolvidos) não observam-se diferenças entre os resultados. Com relação à distribuição dos diâmetros e massas das partículas, isto é feito internamente pelo modelo de óleo.



Pág. 29/331

II.6.1.2.2.2. Estratégia de modelagem

As simulações foram realizadas considerando, para cada ponto de vazamento, um evento de *blowout* **com vazamento contínuo na superfície** por 30 dias (720 horas) para 2 (dois) períodos sazonais, um de agosto a fevereiro, denominado neste estudo de verão e outro de março a julho, denominado de inverno. Após a disponibilização do óleo na água, o comportamento de sua deriva foi acompanhado por 30 dias. Portanto ao final das simulações foram totalizados 60 dias (1440 horas).

Além da simulação de *blowout*, na qual é considerado o volume de pior caso (275.160 m³), foram ainda realizadas simulações para vazamentos de pequeno e médio volume, 8 m³ e 200 m³, respectivamente. Nesses casos as simulações duraram 30 dias. Para todos os casos simulados a deriva do óleo foi acompanhada por 30 dias nos vazamentos instantâneos e 60 dias para *blowout*, independente da espessura do óleo, ou seja, mesmo que todo óleo tenha ficado abaixo do limiar de detecção em algum momento da simulação.

Em todas as simulações considerou-se como critério de existência de óleo na superfície espessuras maior ou igual ao limiar de 3 x 10^{-7} metros. Esse valor de espessura está em conformidade com o limite visual indicado na Informação Técnica n° 023/02, que "corresponde ao filme de óleo denominado por arco-íris".

Na resolução CONAMA n°357 de 2005, em seu texto, estabelece que o padrão para óleos em águas salinas na classe 1 e 2 é "virtualmente ausente", enquanto para classe 3 é "toleram-se irisdescência". Dessa forma, entende-se que se não houver iridescências (arco-íris), pode-se considerar a superfície da água com teor de óleo virtualmente ausente.

Para mapeamento das concentrações de óleo na coluna d'água, foram considerados tanto as frações de óleo dispersas quanto as disssolvidas (concentração total). Para este mapeamento foi utilizado a **concentração de 20 ppb** como limite para apresentação dos resultados. A especificação de um valor limiar deve ser baseada em critérios que levem em conta a toxicidade dos compostos presentes no óleo.



Para fins práticos é comum a adoção de um valor restritivo que possa ser utilizado de maneira mais geral. Um bom exemplo disso é o critério de presença de óleo baseado na espessura de óleo na superfície. O valor de 20 ppb foi adotado considerando que este valor é aproximadamente 0,1 % da concentração de óleo e graxas permitida para descarte de água produzida de acordo com a resolução CONAMA 393/2007. Esta resolução estabelece que o "... descarte de agua produzida deverá obedecer a concentração media aritmética simples mensal de óleos e graxas de até 29 mg/l, com valor máximo diário de 42 mg/l".

Dessa forma, se baseando em 0,1% de 29 mg/l temos aproximadamente 29 ppb. Segundo Gabardo (2007), diluições de 100 vezes (1%) são necessárias para que não sejam observados efeitos tóxicos adversos em descartes de água de produção. O valor de 0,1% que foi arbitrado, portanto, difere de uma ordem de grandeza do valor de 1%, se tornando ainda mais conservador.

Destacamos que o valor de 20 ppb utilizado como limiar para apresentação dos resultados não está diretamente relacionado com o risco de efeitos tóxicos adversos. Apenas foi utilizado um valor que, em ordem de grandeza, permitisse o mapeamento da pluma de óleo disperso/dissolvido na coluna d'água.

Em relação ao tipo de óleo usado nas simulações, as características são apresentados na Tabela II.6.1.2.2.2-1 e Tabela II.6.1.2.2.2-2. As características foram informadas pela contratante. A partir das informações da curva de destilação, o modelo OSCAR estabelece internamente as frações dos 25 componentes do óleo (ANEXO II.6.1.2.3-1) necessários para os cálculos dos processos de intemperismo e das macro-características.

Propriedade	Valor	Unidade
API	27	0
Densidade	0,8836 (20/4 °C)	g/cm³
Ponto de fluidez	15	°C
Ponto de fulgor	-5	°C
Viscosidade cinemática	32,3 (30°C)	mm²/s
Viscosidade cinemática	118,2 (20°C)	mm²/s
Viscosidade cinemática	249,6 (15°C)	mm²/s

Tabela II.6.1.2.2.2-1 - Características do óleo de Libra.

Pág. 31/331

-		
Propriedades	Valor	Unidade
Destilação simulada – PIE % m/m	-8,7	°C
Destilação simulada – 05% m/m	80,5	°C
Destilação simulada – 10% m/m	118,1	°C
Destilação simulada – 15% m/m	165,6	°C
Destilação simulada – 20% m/m	205,1	°C
Destilação simulada – 25% m/m	238,2	°C
Destilação simulada – 30% m/m	270,7	°C
Destilação simulada – 35% m/m	303	°C
Destilação simulada – 40% m/m	333,1	°C
Destilação simulada – 45% m/m	366,4	°C
Destilação simulada – 50% m/m	397,9	°C
Destilação simulada – 55% m/m	424,7	°C
Destilação simulada – 60% m/m	449,7	°C
Destilação simulada – 65% m/m	479,6	°C
Destilação simulada – 70% m/m	510,3	°C
Destilação simulada – 75% m/m	542,8	°C
Destilação simulada – 80% m/m	578,2	°C
Destilação simulada – 85% m/m	614,2	°C
Destilação simulada – 90% m/m	653,6	°C
Destilação simulada – 95% m/m	700,6	°C
Destilação simulada – PFE% m/m	750	°C
Destilação simulada – Recuperado	98,7	% m/m

Tabela II.6.1.2.2.2-2 - Curva de destilação do óleo de Libra.



32/331



II.6.1.2.2.3. Descrição das Grades

Neste estudo utilizou-se uma grade regular com resolução espacial de 2,5 km nas direções zonal e meridional. Os limites da grade são: ao sul, 34° 05' S, ao norte, 12° 10' S, a oeste, 54° 03' O e a leste, 32° 06' O (Figura II.6.1.2.2.3-1). Com isso obteve-se uma matriz com 896 por 973, totalizando 871.808 pontos de grade.



Figura II.6.1.2.2.3-1 - Representação do limite da grade de óleo (linha vermelha tracejada).

A grade com a batimetria é apresentada na Figura II.6.1.2.2.3-2. Para manter a concordância com a modelagem hidrodinâmica, os dados de batimetria utilizados são provenientes da base global batimétrica ETOPO1 (ETOPO1, 2013).









Figura II.6.1.2.2.3-2 - A grade de batimetria utilizada na simulação.

Conforme comentado no item II.6.1.2.2.1.4, as interações óleo-linha de costa no modelo OSCAR são dependentes tanto do tipo de óleo considerado na modelagem quanto do tipo de linha de costa. Este vai definir a máxima capacidade de retenção do óleo nos pontos da grade do modelo que representam a costa.

Direction prooceano

Técnico Responsável



Para a definição do tipo de costa para modelagem de óleo foi utilizado como base as informações das Cartas de Sensibilidade ao Óleo (Cartas SAO) disponibilizadas pelo Ministério do Meio Ambiente (MMA) e informações do Projeto de Proteção e Limpeza de Costa (PPLC, 2014).

As Cartas de Sensibilidade Ambiental a Derramamentos de Óleo, constituem uma ferramenta e fonte de informações para o planejamento de contingência e para a implementação de ações de resposta a incidentes de poluição por óleo, uma vez que permitem identificar os ambientes com prioridade de proteção e as eventuais áreas de sacrifício, possibilitando o correto direcionamento dos recursos disponíveis e a mobilização adequada das equipes de contenção e limpeza (Cartas SAO, 2014).

O Projeto de Proteção e Limpeza de Costa (PPLC) por sua vez, é um Acordo de Cooperação Técnica entre Instituto Brasileiro do Meio Ambiente e dos Recursos Naturais Renováveis (Ibama) e o Instituto Brasileiro de Petróleo, Gás e Biocombustíveis (IBP), cujo objetivo é criar um banco de dados georreferenciados de todo o litoral brasileiro para servir de suporte para o planejamento e gestão de uma operação de resposta a acidentes envolvendo derramamento de óleo no mar.

O projeto utilizou os conceitos definidos nas Cartas SAO e contribui à atualização dos Atlas de Sensibilidade Ambiental ao Óleo, já publicados. Portanto suas informações são complementares e coerentes para a segmentação da linha de costa para a área de estudo em questão.

A segmentação do tipo de substrato da grade da modelagem de óleo foi baseada prioritariamente nas Cartas SAO publicadas pelo MMA. Os trechos nos quais ainda não estão disponíveis informações destas cartas foram complementados com informações do Projeto de Proteção e Limpeza de Costa.

Para adequar a segmentação da costa com a resolução do modelo de óleo, adotou-se o critério que se certo tipo de costa tivesse extensão inferior a resolução da grade (< 2,5 km), seria considerado para aquele segmento o tipo de costa predominante no entorno.

Para o domínio do estudo foram definidos 5 tipos de costa predominantes:

- Praia arenosa;
- Planície de maré;
- Manguezal.

Coordenador da Equipe



Pág. 35/331

- Costão rochoso;
- Estrutura artificial.

O detalhamento da linha de costa utilizado na grade da modelagem de óleo é apresentado no Anexo II.6.2.2.3-1.

II.6.1.2.2.4. Forçantes

II.6.1.2.2.4.1. Ventos

Os dados de vento utilizados como forçante no modelo são provenientes das Reanálises do NCEP – *National Centers for Environmental Prediction* – (KALNAY *et al.*, 1996). A base de dados conhecida como "Reanálises do NCEP" foi originada a partir de uma cooperação entre o NCEP (*National Centers for Environmental Prediction*) e o NCAR (*National Center for Atmospheric Research*), com intuito de produzir inicialmente uma rede de 40 anos de dados meteorológicos globais com base nas análises dos campos atmosféricos (KALNAY *et al.*, 1996). Posteriormente, esse projeto foi ampliado para uma janela de tempo de 50 anos (KISTLER *et al.*, 2001), e atualmente, estão disponíveis mais de 60 anos (1948-atual) de dados.

A Reanálise do NCEP (R-1) usa o estado da arte em sistemas de assimilação de dados e um banco de dados mais completo possível, abrangendo informações meteorológicas primárias das mais diversas fontes associadas aos dados do modelo atmosférico global do NCEP (KISTLER *et al.*, 2001).

Estes dados são amplamente utilizados pela comunidade científica, sendo, portanto adequados para utilização em estudos dessa natureza. Os dados primários utilizados para gerar as Reanálises são de diferentes origens:

- » Dados globais de radiossondas.
- » Dados da superfície do mar obtidos através do projeto COADS (Comprehensive Ocean-Atmosphere Data Set) no período de 1983 a 1996 (13 anos), originados de diversas fontes, dentre elas, observações de navios, boias fixas, boias móveis e estações oceânicas próximas à superfície.
- » Dados aéreos, originados de observações por aeronaves em todo o globo, geralmente associados a projetos como GARP (Global



Atmospheric Research Program) e GATE (Global Atlantic Tropical Experiment), por exemplo.

- » Dados de Satélite, que começaram a ser obtidos em 1967, através de diversos programas. Atualmente, o NCEP/NCAR utiliza dados fornecidos pelo projeto TOVS, (TIROS¹ Operational Vertical Sounder), com variáveis em três dimensões, cuja resolução espacial média é de 2,5 graus.
- » Dados de vento em superfície, obtidos pelo sensor espacial Microwave/Imager (SSM/I) a partir de 1987, submetidos ao tratamento feito pela rede neural de Kransnopolsky *et al.* (1995) *apud* Kalnay *et al.* (1996).
- » Dados de cobertura de nuvens obtidos por estimativas dos dados de Satélites Meteorológicos Geoestacionários (SMG). Esses dados estão disponíveis desde 1978.

Todos os dados utilizados nas Reanálises passam por um rigoroso controle de qualidade e recebem um tratamento diferenciado de acordo com a forma de obtenção. Utilizando-se técnicas de interpolação espaço-temporal, que levam em consideração não somente a estatística como também a dinâmica dos fenômenos meteorológicos (análise objetiva).

As Reanálises foram criadas por um sistema complexo de programas, bibliotecas, algoritmos e dados, que envolvem diversas etapas no processamento, tais como, decodificação, controle de qualidade, análises, previsão, pósprocessamento e armazenamento. Consequentemente, o processo se tornou propenso a erros humanos. Neste contexto, surgiu a Reanálise 2 (R-2), que além de minimizar os erros humanos no processamento, incorporou atualizações no modelo de previsão e diagnóstico (KANAMITSU *et al.*, 2002). Outro fator determinante para o desenvolvimento da R-2 foi o aumento significativo da quantidade e da qualidade dos dados coletados a partir do final dos anos 70. Assim, ao contrário da R-1 que está disponível de 1948 até os dias de hoje, a R-2 encontra-se disponível a partir de 1/1/1979 (CAMPOS, 2009).

O projeto R-2 (NCEP - DOE AMIP-II Reanalysis) trata-se de uma série global atualizada, de 1979 até 2008, que corrige os erros de processamento da R-1,

¹ Television Infrared Observation Satellite



Pág. 37/331

utilizando um modelo de previsão e um sistema de assimilação de dados mais robustos. Assim, é gerada uma reanálise mais consistente e recomendada para usuários que eram afetados por alguns erros presentes na R-1. Dentre estes erros, podemos citar as análises de transientes no Hemisfério Sul; o uso de temperaturas próximas à superfície e cobertura de neve sobre os continentes no Hemisfério Norte durante o inverno; análise da umidade dos solos; análises do balanço de neve; e sensibilidade das análises às mudanças no modelo de assimilação (KANAMITSU *et al.*, 2002).

Deve ser ressaltado que a R-2, embora tenha passado por melhorias significativas, trata-se de uma atualização da R-1, e não uma nova geração da reanálise. Os produtos da R-2 estão disponíveis para o público através do Centro de Diagnósticos Climáticos do NCAR, e através da página: http://www.cdc.noaa.gov/data/gridded/data.ncep.reanalysis2.html.

Para este estudo foram utilizados 5 anos de dados (2004 a 2008) com uma frequência temporal de 6 horas (4 dados por dia). A resolução espacial na área em questão é de aproximadamente 1,8°.

Para a descrição das características locais dos ventos foi utilizado o ponto de grade do NCEP mais próximo ao ponto de simulação de vazamento do Bloco de Libra (Figura II.6.1.2.2.4.1-1).

A seguir, são apresentadas as rosas dos ventos (Figura II.6.1.2.2.4.1- e Figura II.6.1.2.2.4.1-), elaboradas para o período analisado (2004 a 2008), além das tabelas de ocorrência de direção e intensidade (Tabela II.6.1.2.2.4.1-1 e Tabela II.6.1.2.2.4.1-2).



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 38/331





Figura II.6.1.2.2.4.1-1 - Localização dos pontos de grade do NCEP (em vermelho) em relação ao ponto de vazamento. Ponto em azul é o mais próximo da região dos pontos de vazamento.

Drooceano







Figura II.6.1.2.2.4.1-2 - Rosa dos ventos dos meses de janeiro a junho na região do Bloco de Libra.

Técnico Responsável

Pág. 40/331





Figura II.6.1.2.2.4.1-3 - Rosa dos ventos dos meses de julho a dezembro na região do Bloco de Libra.
Pág. 41/331

Direcão		Meses do ano										
Direçao	J	F	М	Α	М	J	J	Α	S	Ο	Ν	D
N	15,20	10,00	8,39	8,67	8,87	11,70	14,50	12,90	8,50	8,39	10,00	11,00
NNE	18,20	21,00	16,00	10,20	9,03	16,50	15,20	28,40	21,30	19,50	17,30	17,40
NE	17,40	18,00	13,40	11,00	7,26	13,50	8,55	13,40	15,80	18,20	9,17	13,90
ENE	9,19	5,11	14,20	10,50	5,81	9,00	5,65	4,68	8,00	9,52	6,67	6,94
Е	5,16	3,70	6,61	9,00	5,81	5,17	6,29	5,81	5,83	8,23	8,50	6,61
ESE	5,97	4,40	4,35	8,33	6,13	4,83	6,45	4,52	6,17	5,65	9,50	7,58
SE	6,94	7,22	7,74	9,00	4,19	3,33	5,32	5,65	6,50	5,81	9,83	5,97
SSE	6,77	6,87	6,61	10,20	8,06	3,33	8,55	5,48	7,83	5,00	7,33	7,42
S	4,35	4,58	5,32	6,50	6,77	4,00	7,10	4,03	6,67	4,52	5,33	4,52
SSO	1,29	5,81	3,87	3,83	7,90	5,83	5,16	5,48	5,00	5,16	5,33	4,19
SE	0,81	2,29	3,23	3,00	8,71	3,67	2,74	2,74	1,50	3,71	4,33	2,58
OSO	0,81	1,58	2,74	1,83	3,87	3,50	1,45	1,13	1,33	1,77	1,33	2,10
0	0,48	1,23	1,61	1,67	3,23	3,17	0,97	0,65	0,50	0,32	0,67	0,65
ONO	1,77	0,70	1,61	1,17	2,90	1,50	1,61	0,16	0,83	1,29	1,17	1,29
NO	1,13	2,64	1,77	2,17	4,19	4,00	4,03	2,10	1,17	0,65	0,50	2,90
NNO	4,52	4,93	2,58	3,00	7,26	7,00	6,45	2,90	3,00	2,26	3,00	5,00

Tabela II.6.1.2.2.4.1-1 – Ocorrência mensal de direção dos ventos para o ponto mais próximo dos locais de vazamento.

Tabela II.6.1.2.2.4.1-2 – Ocorrência mensal de intensidade dos ventos para o ponto mais próximo dos locais de vazamento.

Mâo	Intensidade (m/s)									
wies	0-2	2-4	4-6	6-8	8-10	> 10				
Janeiro	1,8	7,6	19,5	25,0	24,2	21,9				
Fevereiro	4,9	13,0	25,4	26,4	21,5	8,8				
Março	7,9	17,3	28,5	24,7	15,8	5,8				
Abril	7,5	17,7	28,3	28,0	11,5	7,0				
Maio	3,9	16,9	24,8	27,7	15,6	11,0				
Junho	5,0	14,2	25,5	28,2	19,3	7,8				
Julho	4,4	13,4	25,0	23,9	19,7	13,7				
Agosto	3,6	12,6	18,5	23,2	22,1	20,0				
Setembro	2,3	5,7	12,0	24,7	29,0	26,3				
Outubro	4,5	10,2	17,7	18,4	24,7	24,5				
Novembro	2,5	9,7	15,0	20,7	23,8	28,3				
Dezembro	5,7	13,7	21,8	22,6	18,7	17,6				



II.6.1.2.2.4.2. Correntes

Como forçante hidrodinâmica foram utilizados os resultados do modelo hidrodinâmico descritos no item II.6.1.1. Assim, são apresentadas as rosas de correntes mensais (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 à Figura II.6.1.2.2.4.2-6) para o ponto mais próximo do locais de vazamento, além das tabelas de ocorrência de direção e intensidade (Tabela II.6.1.2.2.4.2-1 à Tabela II.6.1.2.2.4.2-6).







Figura II.6.1.2.2.4.2-1 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço TLD.

Pág. 44/331





Figura II.6.1.2.2.4.2-2 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço TLD.

Pág. 45/331

Direcão						Meses	do ano					
Direçao	J	F	М	Α	М	J	J	Α	S	0	Ν	D
N	6,45	5,17	2,42	2,50	3,23	7,50	5,00	10,48	7,50	6,45	0,83	4,03
NNE	10,48	16,38	4,84	18,33	5,65	35,00	25,83	13,71	12,50	14,52	0,83	1,61
NE	16,13	23,28	11,29	35,83	6,45	30,83	35,83	12,10	15,00	22,58	6,67	4,84
ENE	14,52	33,62	22,58	30,00	6,45	10,00	16,67	12,10	11,67	16,13	14,17	2,42
Е	12,90	13,79	27,42	10,00	6,45	1,67	4,17	8,06	10,00	14,52	29,17	2,42
ESE	9,68	2,59	20,16	0,83	2,42	0,83	2,50	5,65	8,33	8,06	21,67	6,45
SE	6,45	0,86	4,84	-	2,42	0,83	0,83	7,26	5,00	6,45	17,50	8,06
SSE	3,23	-	1,61	-	1,61	1,67	0,83	4,03	4,17	0,81	5,83	7,26
S	4,03	-	-	-	4,84	0,83	3,33	0,81	5,00	3,23	1,67	8,87
SSO	2,42	-	-	-	4,84	0,83	2,50	-	4,17	2,42	0,83	6,45
SE	1,61	-	0,81	-	6,45	1,67	-	2,42	-	-	-	11,29
OSO	3,23	0,86	0,81	0,83	16,94	-	-	3,23	2,50	-	0,83	9,68
0	0,81	-	-	-	12,10	0,83	-	3,23	2,50	-	-	4,03
ONO	4,03	0,86	0,81	0,83	7,26	1,67	-	4,03	3,33	1,61	-	11,29
NO	2,42	-	-	0,83	3,23	4,17	-	4,03	2,50	1,61	-	6,45
NNO	1,61	2,59	2,42	-	9,68	1,67	2,50	8,87	5,83	1,61	-	4,84

Tabela II.6.1.2.2.4.2-1 - Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço TLD.

Tabela II.6.1.2.2.4.2-2 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço TLD.

Mâa	Intensidade (m/s)									
wies	0-0,1	0,1 - 0,2	0,2 - 0,3	0,3 - 0,4	0,4 - 0,5	> 0,5				
Janeiro	15,32	35,48	36,29	12,10	0,81	-				
Fevereiro	5,17	11,21	34,48	33,62	13,79	1,72				
Março	8,06	22,58	39,52	20,97	8,87	-				
Abril	5,83	9,17	16,67	27,50	21,67	19,17				
Maio	26,61	33,87	28,23	8,06	3,23	-				
Junho	12,50	20,00	16,67	20,83	15,83	14,17				
Julho	0,83	20,00	30,00	31,67	9,17	8,33				
Agosto	25,00	38,71	20,97	14,52	0,81	-				
Setembro	13,33	34,17	30,00	12,50	7,50	2,5				
Outubro	8,06	21,77	29,84	20,16	13,71	6,45				
Novembro	3,33	21,67	26,67	25,00	10,00	13,33				
Dezembro	18,55	56,45	20,16	4,03	0,81	-				

Pág. 46/331





Figura II.6.1.2.2.4.2-3 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço SPA2.

prooceano
 Técn







Figura II.6.1.2.2.4.2-4 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço SPA2.

Pág. Mode 48/331



				30 0								
Direcão						Meses	do ano					
Direçao	J	F	М	Α	М	J	J	Α	S	0	Ν	D
N	8,9	11,2	8,1	6,7	2,4	20,8	2,5	14,5	9,2	9,7	1,7	4,0
NNE	28,2	19,0	16,9	24,2	1,6	18,3	17,5	13,7	5,0	13,7	3,3	4,0
NE	21,8	25,9	20,2	45,0	2,4	28,3	25,8	17,7	7,5	16,9	7,5	1,6
ENE	20,2	24,1	22,6	14,2	4,0	8,3	14,2	13,7	5,8	11,3	16,7	1,6
Е	1,6	13,8	12,1	3,3	6,5	4,2	6,7	11,3	8,3	5,6	11,7	3,2
ESE	1,6	0,9	8,9	1,7	5,6	1,7	6,7	2,4	14,2	6,5	10,8	3,2
SE	0,8	0,9	2,4	-	7,3	3,3	5,8	2,4	15,8	6,5	16,7	8,9
SSE	0,8	0,9	-	0,8	7,3	1,7	4,2	0,8	5,8	4,0	17,5	7,3
S	-	-	-	-	8,1	0,8	5,8	0,8	5,0	5,6	8,3	9,7
SSO	2,4	-	0,8	-	7,3	-	4,2	0,8	1,7	3,2	0,8	6,5
SE	1,6	-	0,8	0,8	9,7	-	0,8	1,6	4,2	2,4	2,5	12,9
OSO	4,8	-	0,8	-	8,1	0,8	1,7	1,6	2,5	2,4	-	12,1
0	1,6	-	-	0,8	11,3	0,8	2,5	1,6	0,8	0,8	-	5,6
ONO	2,4	-	1,6	-	13,7	0,8	1,7	3,2	1,7	2,4	1,7	9,7
NO	1,6	-	0,8	-	2,4	5,0	-	4,8	5,0	5,6	-	5,6
NNO	1,6	3,4	4,0	2,5	2,4	5,0	-	8,9	7,5	3,2	0,8	4,0

Tabela II.6.1.2.2.4.2-3 – Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA2.

Tabela II.6.1.2.2.4.2-4 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA2.

Mâo	Intensidade (m/s)										
wies	0-0,1	0,1 - 0,2	0,2 - 0,3	0,3 - 0,4	0,4 - 0,5	> 0,5					
Janeiro	10,48	23,39	20,16	24,19	16,13	5,65					
Fevereiro	4,31	10,34	26,72	36,21	18,97	3,45					
Março	5,65	31,45	40,32	17,74	4,84	-					
Abril	1,67	16,67	20,00	25,83	14,17	21,67					
Maio	16,94	44,35	25,81	9,68	3,23	-					
Junho	15,00	24,17	26,67	29,17	4,17	0,83					
Julho	18,33	25,00	19,17	20,83	12,50	4,17					
Agosto	25,81	34,68	20,97	14,52	4,03	-					
Setembro	14,17	32,50	31,67	15,83	5,00	0,83					
Outubro	18,55	29,84	29,84	14,52	4,03	3,23					
Novembro	7,50	30,83	30,00	20,00	5,83	5,83					
Dezembro	20,97	49,19	25,81	4,03	-	-					







Figura II.6.1.2.2.4.2-5 - Rosa de corrente dos meses de janeiro a junho para o ponto mais próximo do poço SPA3.





Figura II.6.1.2.2.4.2-6 - Rosa de corrente dos meses de julho a dezembro para o ponto mais próximo do poço SPA3.

prooceano
 Técni

Pág.	
51/331	

Direção						Meses	do ano					
Direçao	J	F	М	Α	М	J	J	Α	S	0	Ν	D
N	10,8	6,9	6,5	10,8	1,9	18,3	1,6	12,9	10,8	5,7	-	8,1
NNE	24,2	20,7	16,1	17,5	0,9	26,7	12,9	15,3	7,5	10,5	3,3	4,8
NE	25,0	25,9	19,4	42,5	3,7	24,2	24,2	18,6	3,3	13,7	7,5	1,6
ENE	17,5	25,9	21,8	14,2	1,9	11,7	12,9	14,5	5,0	10,5	10,0	2,4
Е	3,3	14,7	13,7	4,2	3,7	2,5	4,0	3,2	10,0	6,5	9,2	-
ESE	-	2,6	12,1	-	1,9	0,8	2,4	2,4	14,2	4,8	14,2	4,8
SE	-	0,9	0,8	-	7,4	2,5	2,4	0,8	18,3	8,9	11,7	6,5
SSE	0,8	-	2,4	2,5	2,8	-	5,7	2,4	6,7	3,2	14,2	8,1
S	-	-	0,8	-	3,7	-	5,7	-	5,0	5,7	20,0	10,5
SSO	1,7	-	-	-	6,5	-	10,5	0,8	1,7	5,7	2,5	12,1
SE	1,7	-	0,8	2,5	16,7	-	5,7	1,6	2,5	4,8	3,3	8,9
OSO	1,7	-	-	1,7	13,0	-	4,8	2,4	2,5	0,8	1,7	13,7
0	4,2	-	-	0,8	12,0	0,8	3,2	4,0	0,8	4,0	-	2,4
ONO	3,3	-	1,6	0,8	14,8	1,7	0,8	4,8	2,5	5,7	0,8	6,5
NO	1,7	-	-	0,8	3,7	4,2	0,8	8,1	2,5	1,6	-	8,9
NNO	4,2	2,6	4,0	1,7	5,6	6,7	2,4	8,1	6,7	8,1	1,7	0,8

Tabela II.6.1.2.2.4.2-5 – Ocorrência mensal de direção de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA3.

Tabela II.6.1.2.2.4.2-6 – Ocorrência mensal de intensidade de corrente para o ponto mais próximo do poço SPA3.

Mâo	Intensidade (m/s)										
wies	0-0,1	0,1 - 0,2	0,2 - 0,3	0,3 - 0,4	0,4 - 0,5	> 0,5					
Janeiro	8,33	29,17	20,83	17,50	20,00	4,17					
Fevereiro	1,72	11,21	23,28	40,52	17,24	6,03					
Março	8,06	33,87	36,29	16,13	5,65	-					
Abril	8,33	15,00	20,83	25,83	10,00	20,00					
Maio	15,74	41,67	36,11	6,48	-	-					
Junho	11,67	23,33	33,33	26,67	4,17	0,83					
Julho	15,32	26,61	23,39	17,74	12,10	4,84					
Agosto	26,61	37,10	19,35	11,29	5,65	-					
Setembro	20,00	33,33	24,17	15,83	5,00	1,67					
Outubro	21,77	32,26	27,42	12,90	3,23	2,42					
Novembro	5,83	34,17	29,17	19,17	7,50	4,17					
Dezembro	25,00	49,19	23,39	2,42	-	-					

Pág.

52/331



II.6.1.2.2.4.3. Separação sazonal

A partir da observação da rosa dos ventos e correntes, são identificadas duas condições sazonais a serem utilizadas no estudo.

O primeiro, denominado **período de verão**, compreende os meses de **agosto a fevereiro**, e é caracterizado pela maior frequência de ventos norte-nordeste com intensidades superiores a 6 m/s. No segundo período, entre os meses de **março e julho**, denominado **período de inverno**, também há predomínio da direção norte-nordeste, porém com maior frequência de ventos de sul e com maior frequência de intensidade menores que 6 m/s.

No que tange os dados de corrente, não é observado um padrão bem definido de sazonalidade nos diferentes pontos de vazamento. A predominância da direção varia ao longo do ano entre norte-nordeste e leste-nordeste, com alguns meses apresentando outras direções, sempre com predominância de intensidades menores que 0,4 m/s.

II.6.1.2.2.4.4. Salinidade e temperatura

Para definir os perfis de salinidade e temperatura a serem incorporados na modelagem de óleo foram utilizados os dados dos resultados da Modelagem Hidrodinâmica apresentados no item II.6.1.1.

Os perfis apresentados (Figura II.6.1.2.2.4.4-1 à Figura II.6.1.2.2.4.4-3) representam a média dos dados para o ponto de grade mais próximo do ponto de vazamento e dentro dos períodos sazonais escolhidos.



Figura II.6.1.2.2.4.4-1 - Perfis de salinidade e temperatura para o ponto de vazamento TLD.





Figura II.6.1.2.2.4.4-2 - Perfis de salinidade e temperatura para o ponto de vazamento SPA2.

Disprooceano





Figura II.6.1.2.2.4.4-3 - Perfis de salinidade e temperatura para o ponto de vazamento SPA3.

II.6.1.2.2.4.5. Variabilidade ambiental

Na implementação de um modelo probabilístico de vazamento de óleo é necessária a definição de um universo amostral que represente a variabilidade ambiental da região. No modelo OSCAR, o universo amostral é criado por *n* repetições com condições de vento e corrente correlacionadas (*i.e.* condição de vento e de corrente são para o mesmo dia), o que cria a necessidade de se definir o número de simulações que serão conduzidas na realização da modelagem. Este número deve ser suficiente para representar de forma adequada a variabilidade ambiental presente na região, obtendo um mapa de probabilidade estatisticamente coerente.

A metodologia proposta por Elliot (2004) sugere o número adequado de simulações baseado na análise do número de zeros-ascendentes (zero-up-

prooceano



crossing) do vento, que consiste na identificação do número de vezes em que as componentes zonal (u) e meridional (v) do vento trocam de sinal. De forma prática, a alteração de sentido nas componentes está ligada a mudanças no padrão sinótico do vento, como por exemplo, no período de passagem de um sistema frontal pela região.

Dessa forma, com objetivo de avaliar a variabilidade das escalas temporais transientes presentes nos dados de ventos analisados e utilizados nesse relatório, foi realizada uma análise de zeros ascendentes (*zero-up-crossing*) do ponto do NCEP mais próximo aos pontos de vazamento no Bloco de Libra. Os resultados podem ser observados na Figura II.6.1.2.2.4.5-1.



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2 **Pág.** 57/331



Figura II.6.1.2.2.4.5-1 - Séries temporais das componentes "u" e "v", do vento, para a região do Bloco do Libra, Bacia de Santos, com o número de zeros ascendentes presentes nas séries.





Observa-se que a no período de verão, o número de zeros ascendentes foi de 267, para a componente zonal (u) e 167 para a meridional (v). No período de inverno, o número de zeros ascendentes para componente zonal (u) foi 225 e da componente meridional (v) para 200.

Assim, tendo como base a metodologia proposta por Elliot (2004), para uma correta representação dessa variabilidade na modelagem probabilística de óleo, os números mínimos de simulações aconselháveis seriam de 267 e 225 para os períodos de verão e inverno, respectivamente. No estudo em questão, no entanto, por orientação da PETROBRAS foram utilizadas 500 simulações para cada condição sazonal para todos os pontos de vazamento, totalizando 1.000 possíveis cenários ambientais de vazamento para cada volume de cada ponto de vazamento.

II.6.1.2.3. Resultados

A seguir serão apresentados os mapas de probabilidade de presença de óleo e tempo mínimo de chegada para as simulações de vazamentos de 8, 200 e 275.160 m³, para os cenários de verão e inverno.

Na abordagem probabilística são realizadas diversas simulações determinísticas, considerando todos os processos citados nos itens anteriores, em diferentes cenários meteo-oceanográficos. Os resultados do modo probabilístico são de grande importância porque ilustram tanto a abrangência da área passível de ser afetada pelo vazamento quanto o tempo mínimo de chegada do poluente em cada local com probabilidade de ser atingido, além de identificar as regiões com maiores probabilidades de serem alcançadas nos diferentes cenários simulados.

Conforme orientação da PETROBRAS, para a obtenção dos resultados prababilísticos foram realizadas 500 diferentes simulações para cada período (verão e inverno) nos diferentes volumes de vazamento, totalizando 3.000 possíveis cenários ambientais de vazamento para cada ponto de vazamento.

Para avaliação da presença de óleo no fundo oceânico foi utilizado o seguinte procedimento: a partir do cruzamento dos mapas de probabilidade de presença de óleo na coluna d'água em diversas profundidades com o mapa de batimetria utilizado no estudo, foram obtidos mapas de probabilidade de presença de óleo



Pág. 59/331

no fundo oceânico. É importante observar que existe uma diferença entre este procedimento e a especificação de um limiar de concentração de óleo nos sedimentos. Enquanto a concentração de óleo nos sedimentos leva em consideração um efeito cumulativo de adsorção de óleo nos sedimentos, o critério utilizado no mapa de probabilidade apenas leva em consideração o fato do óleo tocar no fundo oceânico com concentrações superiores a 20 ppb.

Para avaliar a contribuição dos processos de intemperismo no balanço de massa do óleo nas simulações determinísticas que compõem os cenários probabilísticos, são apresentados gráficos do tipo *box-plot*. Nesse tipo de gráfico, é possível representar graficamente uma amostra de dados através de parâmetros estatísticos básicos como valores mínimo, máximo, mediana, primeiro e terceiro quartis. A Figura II.6.1.2.3-1 mostra o esquema da apresentação dos parâmetros no gráfico *box-plot*.



Figura II.6.1.2.3-1 - Gráfico do tipo box-plot.

Os cenários críticos para serem simulado no modo determinístico foram definidos através da análise dos resultados sazonais de pior caso, sendo escolhida a situação onde o óleo atingiu a costa no menor período de tempo possível após o início do vazamento e a situação onde houve maior acúmulo de óleo na costa.

O intemperismo e a evolução da massa e área da mancha de óleo serão apresentados ao final de cada simulação determinística, através de gráficos e tabelas que apresentam os valores ao longo da simulação.

A Figura II.6.1.2.3-2 e a Figura II.6.1.2.3-3 resumem a forma como os resultados dos modos probabilísticos e determinísticos serão apresentados, respectivamente.

prooceano





Volume	Resultado	Tempo de Simulação
8 m³	Mapa de Probabilidade em superfície	- 30 dias
•	Mapa de Tempo Mínimo em superfície	- 30 dias
	Mana da Drahakilidada ara aunarfísia	 6 horas
	Mapa de Probabilidade em superficie	— 30 dias
200 m³	Mapa de Probabilidade na coluna d'água	 — 30 dias
	Mapa de Tempo Mínimo em superfície	— 30 dias
	Mapa de Probabilidade em superfície	 12 horas 36 horas 60 horas
/		60 dias
275.160 m³ (<i>Blowout</i>)	Mapas de Probabilidade na coluna d'água	 60 dias
	Mapa de Probabilidade no sedimento	 60 dias
	Mapa de Probabilidade na costa	 60 dias
	Mapa de Tempo Mínimo em superfície	 60 dias
	Mapa de Tempo Mínimo na costa	 60 dias
	Mapa de Massa Máxima na costa	- 60 dias

Figura II.6.1.2.3-2 - Fluxograma de apresentação dos resultados probabilístico para cada ponto de vazamento.

prooceano



Pág. 61/331



Figura II.6.1.2.3-3 - Fluxograma de apresentação dos resultados determinísticos para cada ponto de vazamento.





II.6.1.2.3.1. Resultados probabilísticos II.6.1.2.3.1.1. Ponto de vazamento TLD II.6.1.2.3.1.1.1. Vazamento de 8 m³ II.6.1.2.3.1.1.1.1. Verão

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³, na condição de verão, é apresentado na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1.1, enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1.2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).

Observa-se que não houve uma direção preferencial de deriva do óleo, se limitando até regiões com 1.000 m de profundidade. A área de probabilidade de presença de óleo se estende, no máximo, 100 km do ponto de vazamento. Com a probabilidade se restringe ao entorno do ponto de vazamento, não houve probabilidade do óleo chegar a costa ou em alguma unidade de conservação.

Observa-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 10 dias após o início do vazamento.



Pág. 63/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação e a dispersão foram os principais processos de retirada de óleo da superfície, com valores percentuais próximos, acima de 29%. O óleo na superfície ao término de 30 dias representou no máximo 7% do total vazado em 75% (375) das simulações.







Figura II.6.1.2.3.1.1.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.

II.6.1.2.3.1.1.1.2. Inverno

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³ na condição de inverno encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-1 enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).





Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

Neste período a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço, isto devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 e Figura II.6.1.2.2.4.2-2). Posteriormente, entre regiões com 200 e 1000 m o óleo deriva para sudoeste devido a presença da CB. Com isso a área de probabilidade de presença de óleo apresentou maior extensão, distanciando do ponto de vazamento em até 170 km do ponto de vazamento, sem que houvesse probabilidade do óleo alcançar à costa ou em unidades de conservação.





Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

Observa-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 15 dias.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Neste cenário, a dispersão foi o principal processo de retirada de óleo da superfície, apresentando valores mais elevados do que a evaporação. Os outros processos foram inferiores a 20% em todas as simulações. O óleo na superfície representou menos de 8% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.1.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.

II.6.1.2.3.1.1.2. Vazamento de 200 m3

II.6.1.2.3.1.1.2.1. Verão

A seguir, são apresentados os mapas de probabilidade de presença de óleo em superfície (Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-1 e Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-2) e na coluna d'água (Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-3) para o vazamento de médio porte (200 m³) na condição de verão. O mapa de tempo mínimo de chegada em superfície encontrase na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-4.







Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento TLD.



Revisão 00

04/2015



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.





Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

Observa-se pelas isolinhas de probabilidade que não há uma direção preferencial de deriva do óleo e que há duas regiões alongadas (uma sobre o talude e outra sobre a planície abissal) direcionadas para sudoeste. A parte mais alongada mais ao norte está associada ao transporte da CB, que flui sobre o talude continental. A parte alongada a sul pode estar associada a períodos de

Pág.

72/331

PETROBRAS

BR



Apesar do aumento do volume de vazamento, neste cenário não houve presença de óleo na costa e tampouco em unidades de conservação.

O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, onde não é possível observar uma direção preferencial de deriva. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 90 km.



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.



Pág. 73/331

O mapa mostra que as áreas mais afastadas do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo (ambas as porções alongadas da área de probabilidade) podem ser alcançadas em até 15 dias.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Assim como no vazamento de 8 m³, a evaporação e a dispersão foram os principais processos, com medianas próximas de 40%.Os outros processos apresentaram valores medianos abaixo de 14%. Nesse caso, a porcentagem de óleo na superfície em ³/₄ das simulações realizadas foram inferiores a 7%.



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.

II.6.1.2.3.1.1.2.2.Inverno

O mapa de probabilidade considerando 6 horas após o início do vazamento encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-1, enquanto os mapas de probabilidade de presença de óleo na superfície e na coluna d'água para o vazamento de 200 m³





encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-2 e Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-3, respectivamente. O mapa de tempo mínimo de chegada é visto na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-4.



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento TLD.

🔘 prooceano



Pág. 75/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

Assim como no volume de 8 m³, neste cenário a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço, isto devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 e Figura II.6.1.2.2.4.2-2). Posteriormente, entre regiões com profundidade de 200 e 1000 m o óleo deriva para sudoeste devido a presença da CB, alcançando a plataforma continental. Porém não é verificado probabilidade de presença de óleo na costa ou em unidades de conservação.


Pág. 77/331

O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, tendendo para nordeste na região próxima do ponto e, posteriormente, para sudoeste. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 140 km.



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento TLD.

O mapa mostra que o óleo pode atingir distâncias de até 140 km em 3 dias. Nos locais mais distantes, como na região sobre a plataforma, os tempos mínimos de chegada foram de até 20 dias.

🔊 prooceano



A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Diferente do vazamento de 8 m³, neste cenário a evaporação foi o principal processo, com valores acima de 34%, enquanto a dispersão apresentou grande oscilação (15-42%). A porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações foi inferior a 6% em todas as simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.1.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.

II.6.1.2.3.1.1.3. Vazamento de 275.160 m³

II.6.1.2.3.1.1.3.1.Verão

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa para a simulação com volume vazado de 275.160 m³, no período de verão, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-1. De todas as simulações realizadas neste cenário, todas apresentaram toque de óleo na costa. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 30 dias, mas somente cerca de 10% chegam antes de 20 dias.



Pág.

79/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento TLD.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo (superfície, coluna d'água, sedimento e costa) encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-2 à Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-7.

Os mapas de tempo mínimo de chegada de óleo são apresentados na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-8 e Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-9.





18°S



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

prooceano









Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

Disproceano





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

prooceano Técnico Responsável Revisão 00 04/2015





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Drooceano







Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Diferentemente dos outros volumes, é possível observar pela classe de 90-100% que a deriva do óleo foi preferencialmente para sudoeste do ponto, devido a influência da CB e dos ventos de nordeste. Como nesta condição o vazamento é contínuo e possui maior volume, as probabilidades sobre a plataforma são superiores aos outros cenários, com a faixa de 90-100% de probabilidade estendendo até a costa de Santa Catarina.



A região entre Peruíbe-SP e Palmares do Sul-RS apresentou as probabilidades mais altas, entre 50 e 91%, abarcando ~2.200 km de extensão de costa (Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1).

Na coluna d'água as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Com o aumento da profundidade, os valores e a área de probabilidade diminuem, sendo que na camada 90-112 m a classe 40-50% se restrigem na região mais próxima do ponto de vazamento. Em 156-178 metros de profundidade a área de probabilidade se restringe a alguns pontos disperso no domínio.

No fundo marinho, a área de probabilidade se estende do Rio de Janeiro até ao limite do domínio, no Rio Grande do Sul. As maiores probabilidades (acima de 40%) são observados frente ao estado de São Paulo até Santa Catarina, principalmente em Florianópolis.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 170 km em 3 dias e mais 210 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu no 10° dia de simulação, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto de vazamento (Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção de Ilha Grande-RJ, Ilhabela-SP e Florianópolis, há um aumento gradativo do tempo de chegada na costa no sentido Rio de Janeiro – Rio Grande do Sul.



Pág. 87/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.



Pág.





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-10, será apresentado o mapa de massa máxima de óleo por quilômetro de costa.

Coordenador da Equipe

prooceano





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento TLD.

Na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-10 e na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1 nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Parati-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~30 t/km.

Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e

prooceano

Pág.



marinhas são apresentadas na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 Tabela e II.6.1.2.3.1.1.3.2-3, respectivamente.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação foi um dos principais processos de retirada de óleo da superfície, variando entre 32 e 37%. A dispersão também é um importante fator, porém apresentou variação de 30% entre o mínimo e o máximo. Os outros processos apresentaram medianas abaixo de 17%. Nesse volume de vazamento, a porcentagem de óleo ao término das simulações é maior que nos outros volumes simulados, com mediana de 9%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 6% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento TLD.

Drooceano (



Pág. 91/331

II.6.1.2.3.1.1.3.2. Inverno

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um evento de *blowout* (275.160 m³), no período de inverno, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-1. Este cenário apresentou uma porcentagem menor de simulações que chegaram a costa em relação ao verão, ~83% (414 simulações). Além disso, os tempo de toque são superiores nesta condição ambiental. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 37 dias, mas menos de 20% chegam antes de 27 dias.



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento TLD.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo são apresentados da Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 à Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-7. Os mapas de tempo mínimo de chegada em superfície e na costa encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-8 e Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-9, respectivamente.





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

Disprooceano



Pág. 93/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.



Pág. 95/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.





Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no sedimento para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Relatório

BR 0000000/00







Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Neste cenário é possível observar que a classe de 90-100% abarca uma grande região no entorno do ponto de vazamento, não apresentando um padrão bem definido de deriva, como melhor observado no período de verão. No inverno a área de probabilidade é menos alongada para sudoeste que no verão, porém é mais alongada para o norte.





A região entre Cabo Frio-RJ e Ilhabela-SP apresentou as probabilidades mais altas, variando de 20 a 42%, abarcando ~990 km de extensão de costa (Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1).

Na coluna d'água, as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Na camada de 90-112 metros de profundidade, os valores de probabilidade foram maiores que as observadas no período de verão, alcançando valores entre 70-80% na região mais próxima do ponto de vazamento.

A área de probabilidade no fundo marinho se estende do norte do Rio de Janeiro até o norte de Rio Grande do Sul. Apesar da grande extensão, a classe de probabilidade predominante é de 0-5%.

Coordenador da Equipe

(prooceano

Revisão 00 04/2015



Pág. 99/331



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento TLD.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 200 km em 3 dias e até 300 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu no 11° dia de simulação, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto de vazamento (Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção do estado de Santa Catarina, há um aumento gradativo do tempo de chegada para as localidades a oeste de Arraial do Cabo-RJ e um aumento abrupto para o norte.



Pág. 101/331

A Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-10 apresenta o mapa de massa máxima de óleo na costa. Nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Arraial do Cabo-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~30 t/km (Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1).

Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e marinhas são apresentadas na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 e Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-3, respectivamente.



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento TLD.



A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que este resultado é próximo ao apresentado na condição de verão. Porém as porcentagens da dispersão é maior. Com o volume maior de vazamento, a porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações apresentou o máximo de 33%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 6% em todas as simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.1.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento TLD.

A seguir, na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1, serão apresentados os valores de massas máximas, probabilidade e tempo mínimo de chegada de óleo de cada município com possibilidade de serem atingidos pelo óleo em um evento de *blowout*, além da extensão de toque em cada um deles. Na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-2 e na Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-3 são apresentados estes resultados para as Unidades de Conservação.



Pág. 103/331

Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.

UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa M célul	Massa Máxima por célula (t/km)		ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)		
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	
	Serra	-	14,1	-	1,6	-	0,4	-	57,5	
	Vitória	-	3,5	-	1,6	-	0,4	-	57,5	
	Vila Velha	-	14,1	-	2,4	-	0,4	-	53,7	
ES	Guarapari	-	21,2	-	2,4	-	0,6	-	52,8	
	Anchieta	-	3,5	-	2,1	-	0,2	-	56,2	
	Marataízes	-	7,1	-	2,4	-	0,4	-	55,6	
	Presidente Kennedy	-	3,5	-	2,0	-	0,2	-	58,4	
	São Francisco de Itabapoana	-	7,1	-	4,7	-	0,4	-	56,0	
	São João da Barra	-	7,1	-	2,5	-	0,4	-	32,6	
	Campos dos Goytacazes	-	42,4	-	25,5	-	7,8	-	19,7	
	Quissamã	-	63,6	-	25,7	-	8,0	-	18,5	
	Carapebus	-	28,3	-	25,7	-	8,8	-	18,2	
	Macaé	-	28,3	-	25,6	-	9,4	-	19,1	
	Rio das Ostras	3,5	35,4	0,8	12,4	0,2	9,8	52,9	19,7	
	Casimiro de Abreu	-	7,1	-	21,9	-	7,0	-	19,3	
	Cabo Frio	24,7	60,1	25,5	26,8	5,0	24,2	12,8	15,1	
ß	Armação de Búzios	10,6	31,8	2,4	27,2	0,6	23,0	36,8	17,9	
	Arraial do Cabo	53,0	56,6	26,8	30,3	9,4	42,0	10,8	11,0	
	Araruama	17,7	17,7	25,7	29,7	6,8	24,8	16,0	14,7	
	Saquarema	46,0	46,0	25,6	29,9	6,8	25,6	12,4	12,9	
	Maricá	67,2	70,7	26,8	29,8	12,0	31,2	10,9	15,4	
	Niterói	17,7	28,3	26,9	28,2	6,4	10,4	14,1	19,0	
	Rio de Janeiro	106,1	137,9	26,8	27,5	6,4	18,8	16,8	19,8	
	Itaguaí	3,5	7,1	2,2	4,2	0,2	1,6	51,5	28,3	
	Mangaratiba	17,7	38,9	2,2	17,4	0,6	9,2	30,7	22,3	
	Angra dos Reis (Ilha Grande)	46,0	70,7	28,2	27,7	11,6	20,4	11,7	13,9	
	Angra dos Reis	10,6	24,7	1,7	26,0	1,0	8,6	40,3	27,3	
	Parati	116,7	109,6	30,4	26,9	18,8	18,6	11,9	21,3	
	Ubatuba	127,3	134,4	29,0	27,0	27,6	11,4	13,0	31,8	
	Caraguatatuba	56,6	35,4	28,1	25,7	13,6	3,0	16,2	43,1	
SP	Ilhabela	127,3	116,7	29,7	27,2	55,2	30,4	11,4	18,2	
	São Sebastião	81,3	74,2	28,2	25,5	13,4	6,2	17,1	28,4	
	Bertioga	77,8	63,6	28,9	27,8	33,6	10,4	19,5	28,2	

🔘 prooceano

Pág. 104/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



UF	MUNICÍPIOS	Extensã (o de toque km)	Massa N célul	Massa Máxima por célula (t/km)		ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)		
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	
	Guarujá	56,6	56,6	30,0	27,9	46,2	15,0	16,3	27,2	
	Santos	17,7	14,1	28,6	27,7	27,2	7,0	21,4	28,8	
	São Vicente	21,2	14,1	29,8	5,0	15,4	5,8	20,0	31,7	
	Praia Grande	56,6	42,4	30,0	26,8	36,6	13,8	20,7	29,2	
	Mongaguá	31,8	31,8	30,0	26,8	41,8	13,4	20,7	29,2	
	Itanhaém	49,5	38,9	30,0	26,1	49,0	16,0	19,8	29,5	
	Peruíbe	63,6	49,5	29,9	26,6	54,2	15,6	20,4	30,5	
	Iguape	137,9	113,1	30,0	27,9	59,0	15,6	20,9	31,8	
	Ilha Comprida	134,4	123,7	29,6	27,2	62,0	15,6	21,2	34,6	
	Cananéia	95,5	81,3	29,1	27,3	65,8	13,8	24,0	30,7	
	Guaraqueçaba	70,7	53,0	29,1	27,3	65,8	11,6	25,0	35,3	
	Paranaguá	10,6	7,1	28,8	26,4	64,2	10,8	25,4	37,0	
PR	Pontal do Paraná	49,5	31,8	29,6	25,6	55,8	7,6	24,7	36,8	
	Matinhos	35,4	24,7	29,7	25,7	59,0	6,6	23,8	37,8	
	Guaratuba	35,4	21,2	29,7	14,4	67,2	5,8	23,9	44,3	
	Itapoá	42,4	38,9	29,7	25,7	74,6	8,0	23,8	41,1	
	São Francisco do Sul	3,5	3,5	26,2	0,5	12,8	0,2	33,5	52,0	
	Baineario Barra do Sul	21,2	14,1	29,6	23,2	66,4	3,4	24,1	28,1	
	Araquari	21,2	14,1	29,6	26,3	65,8	2,0	24,3	29,0	
	Barra Velha	28,3	28,3	29,5	26,5	69,2	2,8	23,9	29,1	
	Piçarras	14,1	14,1	29,5	26,0	65,6	1,8	24,0	28,9	
	Penha	31,8	31,8	28,2	24,1	82,8	12,0	22,3	26,4	
	Navegantes	21,2	17,7	29,7	25,7	68,8	4,2	23,4	27,3	
	Itajaí Dalas éria	21,2	17,7	29,1	26,7	77,4	2,6	25,0	29,0	
	Camboriú	28,3	28,3	29,2	26,7	84,6	7,8	23,3	27,0	
	Itapema	31,8	24,7	28,8	26,7	76,8	6,0	23,3	27,0	
sc	Porto Belo	46,0	42,4	29,2	26,7	86,4	11,4	23,1	28,9	
	Bombinhas	31,8	28,3	29,4	26,9	87,8	19,2	22,1	26,3	
	Tijucas	28,3	21,2	28,8	9,4	51,8	4,2	24,6	39,1	
	Governador Celso Ramos	42,4	17,7	28,4	6,6	78,4	8,6	23,1	34,9	
	Biguaçu	35,4	3,5	28,4	-	38,0	-	26,4	-	
	São José	28,3	3,5	26,7	-	11,4	-	37,4	-	
	Florianópolis	183,8	113,1	29,4	27,0	91,0	22,8	20,0	28,2	
	Palhoça	60,1	31,8	29,0	26,3	88,2	14,6	24,0	28,6	
	Paulo Lopes	28,3	21,2	29,4	26,6	88,2	15,0	24,0	31,7	
	Garopaba	38,9	38,9	29,4	26,6	90,0	20,4	23,8	29,6	
	Imbituba	56,6	46,0	29,2	26,8	90,2	21,0	25,0	30,5	
	Laguna	67,2	53,0	29,2	26,6	87,6	18,2	24,0	34,2	
	Jaguaruna	81,3	67,2	28,7	25,6	67,4	10,2	26,8	33,6	

Coordenador da Equipe

Derooceano

Técnico Responsável

 Relatório
 Revisão 00

 BR 0000000000
 04/2015



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 105/331

UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima por célula (t/km)		Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)		
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	
	lçara	35,4	31,8	28,3	25,8	65,4	9,6	27,2	38,9	
	Araranguá	38,9	24,7	28,3	26,0	60,2	8,2	27,9	44,1	
	Balneário Arroio do Silva	46,0	24,7	28,3	26,0	54,0	6,8	27,9	44,1	
	Balneário Gaivota	49,5	38,9	28,3	25,5	49,6	6,0	29,0	43,3	
	Passo de Torres	35,4	24,7	27,9	25,5	49,0	6,4	30,5	41,8	
	Torres	38,9	21,2	28,0	25,5	49,0	6,4	30,5	44,7	
	Arroio do Sal	53,0	38,9	27,5	25,6	55,4	6,0	30,3	45,4	
	Terra de Areia	10,6	10,6	27,6	25,5	42,0	4,2	30,3	46,8	
	Capão da Canoa	42,4	31,8	28,1	25,5	58,0	4,8	30,8	46,5	
	Xangri-lá	24,7	17,7	27,6	16,3	50,4	4,8	32,4	39,8	
	Osório	24,7	14,1	27,7	10,3	51,6	4,2	30,0	39,8	
	Imbé	31,8	21,2	27,8	6,5	56,6	4,6	30,0	39,9	
	Tramandaí	31,8	24,7	27,8	10,9	57,8	4,2	30,4	39,8	
RS	Cidreira	35,4	21,2	27,8	5,3	57,8	4,2	31,2	39,8	
	Balneário Pinhal	21,2	14,1	27,8	4,0	53,0	2,2	33,4	43,5	
	Palmares do Sul	56,6	24,7	28,5	3,2	51,6	1,6	31,9	48,1	
	Mostardas	176,8	49,5	27,9	3,0	48,0	0,8	33,3	50,1	
	Tavares	81,3	3,5	26,8	0,9	31,6	0,2	37,1	60,0	
	São José do Norte	159,1	-	27,1	-	20,2	-	37,5	-	
	Rio Grande	84,9	-	26,2	-	12,8	-	41,9	-	
	Santa Vitória do Palmar	198,0	-	20,6	-	10,0	-	41,9	-	

Os municípios são apresentados na orientação oeste-leste.

Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeiras com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.

Unidade de Conservação	Extensão de toque (km)		Massa (t	Máxima /km)	Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Costa Brava	3,5	3,5	28,7	26,19	76,8	6,0	23,3	27,41
ANT Conjunto Paisagístico de Cabo Frio	-	3,5	-	19,41	-	7,0	-	21,42
ANT Dunas de Cabo Frio e Arraial do Cabo	10,6	10,6	25,50	16,67	5,0	20,0	16,20	19,72
APA da Bacia do Rio São João (Mico Leão)	-	17,7	-	21,86	-	7,0	-	19,30
ÀPA da Lagoa do Iriry	-	7,1	-	12,43	-	9,8	-	19,72
APA da Lagoa Grande	-	10,6	-	2,39	-	0,4	-	53,72
APA da Orla Marítima da Baía de Sepetiba	35,4	35,4	26,84	27,51	6,4	12,6	16,80	19,81



Pág. 106/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Unidade de Conservação	Extensão de toque (km)		Massa (t/	Máxima /km)	Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA da Orla Marítima das								
Praias de	14 1	21.2	20.31	25 58	62	18.8	17 98	23 90
Copacabana/Ipanema/Leblon/ São Conrado e Barra da Tijuca	, .	21,2	20,01	20,00	0,2	10,0	17,00	20,00
APA da Paisagem e do Areal	21.0	21.9	25.9	27.51	6.4	12.6	16.9	10.91
da Praia do Pontal	51,0	51,0	25,0	27,51	0,4	12,0	10,0	19,01
APA da Prainha	3,5	3,5	26,75	26,57	5,6	13,2	18,02	21,96
APA das Brisas	3,5	3,5	11,05	9,96	3,0	8,4	35,30	31,28
de Niterái	7,1	7,1	26,9	27,50	6,0	10,0	14,1	19,30
APA das Pontas de								
Copacabana e Arpoador e	35	35	25 77	27 51	64	12.6	16 80	23 74
seus Entornos	0,0	0,0	20,11	21,01	0,1	12,0	10,00	20,11
APA de Ca0éia-Iguapé-	101 5	100.0	20.00	07.00	<u> </u>	15.0	20.20	24.00
Peruíbe	194,5	162,6	29,90	27,92	62,0	15,6	20,39	31,92
APA de Cairuçu	95,5	91,9	30,41	26,89	18,8	18,6	11,89	21,32
APA de Grumari	10,6	14,1	20,3	26,30	6,2	18,8	18,0	23,22
APA de Guaraqueçaba	7.1	3.5	29.0	21.35	60.8	10.8	26.5	37.14
(Federal)	- , -	0,5	,-		,-	0.0	,-	57,00
APA de Iquipari	-	3,5	- 0 77	2,33	-	0,2	-	57,26
APA de Maricá	28,3 17.7	53,0 17 7	2,11	17,41	2,0 7.0	10,0	22,90 16 32	22,27
APA de Massambaba	46.0	49.5	20,00	29,17	8.2	30.2	12 4	10,91
APA de Praia Mole	-0,0	7 1	- 20,0	1 55	-	0.4	-	57 54
APA de Tamoios	53.0	91.9	28.20	27.70	11.6	20.4	11.72	13.88
APA do Lagamar	-	10,6		4,97	-	2,2	-	19,68
APA do Morro da Saudade	3,5	3,5	17,0	26,85	3,6	7,2	19,6	19,81
APA do Morro de Santana	-	3,5	-	9,69	-	4,8	-	28,68
APA do Morro do Morcego,								
Fortaleza de Santa Cruz e dos	3.5	3.5	15.6	26.50	4.2	8.0	17.6	19.53
Fortes do Pico e do Rio	-,-	-,-	,.	,	-,_	-,-	,-	,
Branco	10.6	10.6	25.0	07.51	6.4	10.6	16.0	10.01
APA do Morro dos Cabillos	10,0 21.2	10,0	20,0 22.7	27,51	0,4	12,0	10,0	19,01
APA dos Morros da Babilônia	21,2	21,2	22,1	20,00	4,0	10,2	17,5	23,24
e de São João	3,5	3,5	17,0	26,85	3,6	7,2	19,6	19,81
APA Estadual de Guaratuba	35,4	21,2	29,67	14,40	67.2	5,8	23,86	44,25
APA Ilha Comprida	134,4	123,7	29,55	27,20	62,0	15,6	21,24	34,59
APA Municipal da Lagoa de	_	35	_	0.51	_	0.2	_	57 69
Jacuném	-	5,5	-	0,51	-	0,2	-	57,05
APA Municipal Tartarugas	-	3,5	-	2,14	-	0,2	-	56,21
APA Paisagem Carioca	7,1	7,1	17,05	26,85	3,6	7,2	19,63	19,81
APA Serras de Marica	24,7	28,3	26,8	29,77	12,0	31,2	10,9	15,35
(Apaseiniai) ARIE Costeira de Zimbros	28.3	28.3	20 4	26.92	87.8	10.2	22.1	26.26
ARIE da Ilha Comprida	20,5	20,5	29, 4 29.0	20,92	56.0	96	22,1	40.56
ARIE de Itapebussus/PN	10,0	10,0	20,0	21,00	00,0	0,0	21,0	10,00
Itapebussus	3,5	21,2	0,77	9,35	0,2	9,4	52,90	19,90
ARIE de São Sebastião	7,1	7,1	4,92	4,33	2,0	1,6	33,61	43,36
ARIE do Guará	17,7	14,1	29,5	26,44	51,4	15,6	21,5	34,59
ARIE Ilha Ameixal	7,1	7,1	28,6	16,04	31,2	7,8	22,6	32,70
ESEC de Carijós	17,7	10,6	28,41	13,11	48,4	4,8	27,88	39,65
ESEC Juréia-Itatins	81,3	63,6	29,97	26,63	57,4	14,0	20,39	31,82
	10,6	14,1	20,31	20,30	6,2 2 2	18,8	17,98	23,22
MN Municipal Falásias do	3,5	3,5	10,2	∠0,4ŏ	۷,۷	0,0	20,3	30,11
Marataízes	-	3,5	-	0,74	-	0,2	-	56,63
MN Pedra de Itapuca	-	3.5	_	25.48	_	0.4	-	58.18
MN Pedra do Índio	-	3,5	-	25,48	-	0,4	-	58,18

Técnico Responsável



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 107/331

Unidade de Conservação	Extensã (o de toque km)	Massa (t	a Máxima /km)	Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)		
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	
MN Praia do Sucesso	3,5	3,5	26,9	27,50	6,0	10,0	14,1	19,30	
PARNA da Lagoa do Peixe	95,5	3,5	26,84	0,95	31,6	0,2	36,84	59,99	
PARNA da Serra da Bocaina	53,0	56,6	29,27	26,63	18,6	9,8	12,54	34,59	
PARNA de Saint-Hilare/Lange	14,1	3,5	29,67	10,19	50,0	3,2	23,91	45,24	
PARNA do Superagui	70,7	53,0	29,1	27,29	65,8	11,6	25,0	35,28	
PARNA Restnga de Jurubatiba	-	60,1	-	25,67	-	8,8	-	18,20	
PE de linabela	123,7	113,1	29,68	27,18	55,2	30,4	11,44	18,17	
PE da Costa do Sol	99,0 10,6	113,1	20,75	30,33	9,4	42,0	10,77	11,02	
PE da lina Anchieta PE da liba do Cardoso	10,0 53.0	10,6	27,13	20,70	27,0 65.8	11,4	24.0	30,51	
PE da liba do Mel	35	35	28.84	26.37	64.2	10.8	24,0	36.96	
PE da Ilha Grande	42.4	67.2	27,39	27,70	11.6	20.4	11 72	13.88	
PE da Lagoa do Acu	-	24.7	-	4.97	-	2.2	-	19,68	
PE da Serra da Tiririca	10.6	10.6	26.0	28.19	6.4	10.4	17.7	18,97	
PE da Serra do Mar	215,7	187,4	29,82	26,99	36,6	12,2	13,91	28,36	
PE da Serra do Tabuleiro	56,6	31,8	29,39	26,66	88,2	18,8	23,97	28,59	
PE de Itapeva	17,7	10,6	28,01	25,54	49,0	6,4	30,52	45,22	
PE do Boguaçu	7,1	3,5	29,6	14,40	45,8	3,6	23,9	44,43	
PE do Itinguçu	21,2	21,2	29,7	26,58	54,2	15,6	21,1	30,54	
PE do Prelado	17,7	14,1	29,66	26,63	59,0	13,2	22,35	33,16	
PE do Rio Vermelho	28,3	28,3	29,32	26,89	90,8	22,8	20,65	28,18	
PE Lagamar de Ca0eia	14,1	3,5	28,8	26,94	59,8	11,0	27,1	36,89	
PE Paulo César Vinha	-	10,6	-	2,41	-	0,6	-	52,83	
PE Restinga de Bertioga	49,5	35,4	28,20	12,22	16,6	4,2	20,88	34,92	
PE Xixová-Japuí	17,7	14,1	29,95	22,20	28,4	13,8	20,00	31,46	
PM da Boca da Barra	7,1	7,1	7,3	26,27	2,8	24,2	12,8	20,55	
PM da Gamboa	3,5	3,5	2,3	6,84	0,2	10,2	43,1	20,66	
PM da Lagoa de Geriba	-	3,5	-	16,94	-	16,0	-	20,08	
PM da Lagoinna	7,1	7,1	2,1	27,23	0,6	23,0	36,8	18,64	
PM da Praia do Forno	3,5	3,5	23,07	27,58	4,0	24,0	15,97	13,79	
PM das Duras	3,5 2,5	3,5	2,3 7.0	0,04	0,Z	10,2	40,1 20 G	20,00	
PM do Manquezal de Itacorubi	3,5	3,5	7,9	10,07	1,0	11,4	20,0 52.6	19,72	
PM do Morro da Manteiqueira	5,5	35	2,2	2 38	0,4	0.2	52,0	56 33	
PM Mata do Rio São João	_	7 1	_	4 87	_	3.0	_	21.04	
PM Morro do Telégrafo	3.5	3.5	2.35	6.84	0.2	10.2	43.08	20.66	
PM Morro dos Macacos	3,5	3,5	7,4	6,74	82.6	15,2	22,9	33,53	
PNM Barra da Tijuca	10,6	10,6	18.3	26,06	3.8	10,2	17,9	23,24	
PNM da Galheta	3,5	3,5	29,2	26,89	88,2	22,8	21,0	28,18	
PNM da Lagoa do Peri	28,3	14,1	29,1	26,37	89,2	18,8	23,2	31,68	
PNM da Prainha	3,5	3,5	11,1	9,96	3,0	8,4	35,3	31,28	
PNM de Grumari	10,6	14,1	20,31	26,30	6,2	18,8	17,98	23,22	
PNM de Marapendi	17,7	17,7	18,25	26,06	3,8	10,2	17,92	23,24	
PNM do Atalaia	3,5	3,5	29,1	26,71	77,4	2,6	25,0	28,98	
PNM do Bougainville	3,5	3,5	29,7	26,58	54,2	15,2	21,9	30,54	
PNM do Juqueriquerê	7,1	7,1	26,7	25,48	9,4	2,0	17,1	48,08	
PNM do Rio Perequê	3,5	3,5	28,4	22,01	52,0	3,8	26,4	43,18	
PNM do Vilao	3,5	3,5	29,7	26,58	54,2	15,2	21,9	30,54	
PNM dos Manguezais do Rio	7,1	7,1	30,0	26,93	62,0	17,2	20,2	30,07	
Preto DNM Estuária da Dia Massá	,	7 4		25 50		0.0	,	10.00	
PNM Estuario do Rio Macae	-	7,1	-	20,08	-	8,0	-	19,99	
PNM MICO-Leao-Dourado	3,5	3,5	17.05	10,07	1,8	11,4	20,0	19,72	
DNM Discobucy	3,3 17 7	3,0 1/1	000	∠0,00 15 00	3,0 26.2	1,2	19,00 20 0	19,01	
PNM Restinga do Guará	10.6	7 1	29,9 20 A	20.76	20,2 48.2	,∠ 11 6	20,0 21 1	31 58	
RDS Concha D'ostra	-	3.5	-	20,70		0.2	ر ، م -	54 73	
RDS da Barra do Una	10.6	10.6	29.61	25.58	45 4	13.0	20.93	32 56	
REBio Estadual da Praia do			_0,01	_0,00	10,7	10,0	_0,00	02,00	
Sul	17,7	24,7	28,20	25,85	11,4	10,8	11,72	28,86	



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

108/331



Unidade de Conservação	Extensão de toque (km)		Massa (t/	Máxima ′km)	Probab Prese	ilidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
REBio Estadual de Guaratiba	46,0	49,5	26,79	29,65	8,2	30,2	12,39	12,57
REBio Praia do Rosa	7,1	7,1	29,0	26,57	89,6	17,8	25,0	34,84
RESEC da Ilha do Cabo Frio	7,1	7,1	25,94	30,33	9,4	42,0	10,77	11,02
RESEC da Juatinga	46,0	49,5	30,4	26,89	18,8	18,6	11,9	21,32
RESEC de Massambaba	14,1	17,7	25,6	28,39	8,2	30,2	14,2	12,57
RESEC do Tauá	-	3,5	-	14,72	-	4,8	-	21,98
RESEX Ilha do Tumba	21,2	10,6	29,04	26,94	59,8	11,0	26,85	35,28
RPPN Fazenda Santa Izabel	7,1	7,1	28,9	27,82	31,2	10,0	19,5	28,16
RPPN Marina do Conde	3,5	3,5	25,6	26,50	11,6	4,0	15,8	33,40
RPPN Morro do Curussu Mirim	3,5	3,5	28,8	26,59	37,2	3,2	25,8	32,95
RPPN Morro dos Zimbros	-	3,5	-	2,32	-	0,2	-	57,26
RPPN Parque da Preguiça	-	10,6	-	13,77	-	4,4	-	19,68
RPPN Reserva Rizzieri	3,5	-	16,1	-	1,0	-	39,7	-
RPPN Sítio Shangrilah	-	3,5	-	9,69	-	4,8	-	28,68
RPPN Toque Toque Pequeno	7,1	3,5	23,5	25,53	2,2	5,6	18,5	29,10
RVS Municipal Serras de Maricá (Revissermar)	14,1	14,1	26,0	29,77	8,2	25,8	14,0	15,43

Tabela II.6.1.2.3.1.1.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento TLD.

Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	NVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Alcatrazes	2.0	2.0	4.6	1.2	13.2	0.8	22.8	45.5
APA Anhatorim	32.2	24.6	28.5	4.1	73.4	9.6	23.3	36.7
APA Baía de Paraty, Paraty Mirim e Saco do Mamanguá	15.0	11.0	2.6	1.9	1.6	1.0	25.5	44.9
APA Costa das Algas	-	805.8	-	4.3	-	2.4	-	46.9
APA da Baleia Franca	1217.3	1218.0	134.8	51.7	92.6	27.2	22.0	28.1
APA de Três Ilhas	-	62.5	-	1.7	-	1.2	-	52.5
APA do Arquipélago de Santana	23.1	433.6	1.2	5.7	0.2	11.8	51.8	15.5
APA do Morro do Leme	1.1	1.2	2.8	34.8	4.2	7.8	17.9	19.8
APA do Pau Brasil	61.6	74.4	5.9	3.5	5.0	27.0	12.7	16.5
APA Marinha da Armação de Búzios	60.6	184.0	1.3	5.3	0.6	25.6	14.1	15.3
APA Marinha do Litoral Centro	4448.5	4449.6	246.3	29.0	73.8	37.6	12.2	21.8
APA Marinha do Litoral Norte	3055.7	3052.9	63.8	25.9	60.0	42.2	10.1	16.0
APA Marinha do Litoral Sul	3625.8	3626.6	190.1	26.2	77.4	25.0	17.6	23.8
ARIE Baía de Guanabara	22.0	81.0	3.4	34.8	4.6	8.2	17.7	19.4
ARIE Baía de Sepetiba	204.0	456.0	1.9	11.7	1.8	14.4	24.8	19.8
ARIE Ilhas Queimada Grande e Queimada Pequena	1.3	1.3	20.5	5.4	69.0	24.0	14.3	26.4
ESEC de Tamoios	22.0	58.6	2.6	3.2	2.8	2.4	23.0	25.8



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.	
109/331	

Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
-	VERÃO	INVERNO	VERÃO	NVERNC	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
ESEC dos Tupiniquins	16.5	16.5	169.8	14.0	68.0	20.4	19.6	28.2
ESEC Tupinambás	22.5	22.6	39.5	19.1	59.0	25.0	12.8	24.0
MN das Ilhas Cagarras	1.1	1.1	3.2	14.8	9.2	26.6	13.5	18.8
PARNA Marinho das Ilhas dos Currais	13.4	13.4	14.8	4.8	73.6	14.4	23.4	34.5
PEM da Laje de Santos	50.0	50.0	6.8	4.7	68.8	29.0	14.5	24.5
PM Ilha Rio da Praia	2.1	2.1	88.3	29.0	31.0	10.6	22.8	28.5
PNM do Arquipélago de Santana	-	7.0	-	4.7	-	10.0	-	19.4
PNM dos Corais de Armação dos Búzios	-	0.1	-	2.5	-	7.6	-	19.9
RDS Barra do Una (Setor Marinho)	19.2	19.2	186.0	8.8	60.6	16.8	20.6	29.6
RDS do Aventureiro	10.3	10.3	43.2	2.6	11.0	12.8	11.8	17.8
REBio Marinha do Arvoredo	165.0	164.9	30.0	20.8	91.4	24.4	19.5	25.0
RESEX Marinha Arraial do Cabo	485.9	486.1	23.1	10.3	17.2	57.6	6.5	7.9
RESEX Marinha de Itaipu	36.0	36.0	5.3	18.1	8.8	21.4	13.5	18.6
RESEX Marinha Pirajubaé	7.5	-	6.6	-	2.6	-	42.4	-
RVS das Ilhas do Abrigo e Guararitama	2.9	2.9	246.3	5.2	50.8	14.2	20.3	31.7
RVS de Santa Cruz	-	38.3	-	1.2	-	0.6	-	56.0
RVS Ilha dos Lobos	1.4	1.4	26.3	7.7	51.2	5.6	30.3	41.6
ZA-PARNA Restinga de Jurubatiba	-	493.7	-	5.8	-	9.8	-	17.3

II.6.1.2.3.1.2. Ponto de vazamento SPA2

II.6.1.2.3.1.2.1. Vazamento de 8 m³

II.6.1.2.3.1.2.1.1. Verão

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³, na condição de verão, é apresentado na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-1, enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).







Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Assim como no ponto TLD, não se observa uma direção preferencial de deriva do óleo. A área de probabilidade de presença de óleo se estendeu até, aproximadamente, 130 km do ponto de vazamento. Com isso, não houve probabilidade de presença de óleo na costa ou em unidades de conservação do domínio de modelagem.







Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Observa-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 10 dias após o início do vazamento.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação e a dispersão foram os principais processos de retirada de óleo da superfície, com valores percentuais próximos, acima de 24%. O óleo na superfície



ao término de 30 dias representou no máximo 7% do total vazado em 75% (375) das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.2.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.

II.6.1.2.3.1.2.1.2.Inverno

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³ na condição de inverno encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-1 enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).

Neste período a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço ao se observar as isolinhas de probabilidade. Com dito anteriormente, isto devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 e Figura II.6.1.2.2.4.2-2). Posteriormente, no entrono da região com profundidades entre 200 e 1000 m, o óleo deriva para sudoeste devido à


presença da CB. Assim a área de probabilidade apresentou maior extensão que no verão, distanciando do ponto de vazamento em até 170 km do ponto de vazamento, sem que houvesse probabilidade do óleo alcançar à costa ou em unidades de conservação.



Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Observa-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 15 dias (região sobre a plataforma continental).

Coordenador da Equipe



A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Neste cenário, a dispersão foi o principal processo de retirada de óleo da superfície, apresentando valores mais elevados do que a evaporação. Os outros processos foram inferiores a 23% em todas as simulações. O óleo na superfície representou menos de 7% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.2.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.

II.6.1.2.3.1.2.2. Vazamento de 200 m³

II.6.1.2.3.1.2.2.1. Verão

A seguir, são apresentados os mapas de probabilidade de presença de óleo em superfície (Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-1 e Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-2) e na coluna d'água (Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-3) para o vazamento de médio porte (200 m³) na condição de verão. O mapa de tempo mínimo de chegada em superfície encontrase na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-4.

prooceand





Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos





Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Similar ao padrão apresentado no ponto TLD, observa-se pelas isolinhas de probabilidade que não há uma direção preferencial de deriva do óleo e que há duas regiões alongadas (uma sobre o talude e outra sobre a planície abissal) direcionadas para sudoeste. Bem como ocorrido no ponto TLD, não houve presença de óleo na costa e em unidades de conservação.

O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, onde não é possível observar uma direção preferencial de deriva. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 160 km.



Pág. 119/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

O mapa mostra que as áreas mais afastadas do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo (ambas as porções alongadas da área de probabilidade) podem ser alcançadas em até 15 dias.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Assim como no vazamento de 8 m³, a evaporação e a dispersão foram os principais processos, com medianas próximas de 40%. Os outros processos apresentaram valores



medianos abaixo de 14%. Nesse caso, a porcentagem de óleo na superfície em ³/₄ das simulações realizadas foram inferiores a 7%.



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.

II.6.1.2.3.1.2.2.2.Inverno

O mapa de probabilidade considerando 6 horas após o início do vazamento encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-1, enquanto os mapas de probabilidade de presença de óleo na superfície e na coluna d'água para o vazamento de 200 m³ encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-2 e Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-3, respectivamente. O mapa de tempo mínimo de chegada é visto na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-4.

Coordenador da Equipe

Drooceano 🔘



Pág. 121/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 123/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Assim como no volume de 8 m³, neste cenário a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço, isto devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 e Figura II.6.1.2.2.4.2-2). Posteriormente, em regiões com profundidades entre 200 e 1000 m o óleo deriva para sudoeste devido a presença da CB, alcançando a plataforma continental. Porém não é verificado probabilidade de presença de óleo na costa ou em unidades de conservação.



O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, tendendo para nordeste na região próxima do ponto e, posteriormente, para sudoeste. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 140 km.



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA2.

O mapa mostra que o óleo pode atingir distâncias de até 140 km em 3 dias. Nos locais mais distantes, como na região sobre a plataforma, os tempos mínimos de chegada foram de até 20 dias.



Pág. 125/331

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Como no período de verão, neste cenário a evaporação e a dispersão foram os principais processos, com medianas próximas de 40%. A porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações foi inferior a 8% em todas as simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.2.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.

II.6.1.2.3.1.2.3. Vazamento de 275.160 m³

II.6.1.2.3.1.2.3.1. Verão

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa da simulação com volume vazado de 275.160 m³, no período de verão, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-1. De todas as simulações realizadas neste cenário, somente uma simulação não apresentou toque de óleo na costa. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 30 dias, mas somente cerca de 17% chegam antes de 20 dias.

126/331





Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA2.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo (superfície, coluna d'água, sedimento e costa) encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-2 à Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-7.

Os mapas de tempo mínimo de chegada de óleo são apresentados na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-8 e Figura II.6.1.2.3.1-9.

Diferentemente dos outros volumes simulados nesse ponto e similarmente ao apresentado no ponto TLD, é possível observar pela classe de 90-100% que a deriva do óleo foi preferencialmente para sudoeste do ponto, devido a influência da CB e dos ventos de nordeste. Como nesta condição o vazamento é contínuo e possui maior volume, as probabilidades sobre a plataforma são superiores aos outros cenários, com a faixa de 90-100% de probabilidade estendendo até a costa de Santa Catarina.

Coordenador da Equipe



Pág. 127/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 129/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 130/331





Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.





Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.





132/331

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.

A região entre Peruíbe-SP e Balneário Pinhal-RS apresentou as probabilidades mais altas, entre 50 e 91%, abarcando ~2.100 km de extensão de costa (Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1).

Na coluna d'água as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Com o aumento da profundidade, os valores e a área de probabilidade diminuem, sendo que na camada 90-112 m a classe 40-50% se restrigem na região mais próxima do ponto de vazamento. Em



Pág. 133/331

156-178 metros de profundidade a área de probabilidade se restringe a alguns pontos disperso no domínio.

No fundo marinho, a área de probabilidade se estende do Rio de Janeiro até ao limite do domínio, no Rio Grande do Sul. As maiores probabilidades (acima de 40%) são observados frente ao estado de São Paulo até Santa Catarina, principalmente em Florianópolis.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.





Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 170 km em 3 dias e mais 220 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu no 7° dia de simulação, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto de vazamento (Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção de Ilha Grande-RJ, Ilhabela-SP e Florianópolis, há um aumento gradativo do tempo de chegada na costa no sentido Rio de Janeiro – Rio Grande do Sul.



Pág. 135/331

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-10, será apresentado o mapa de massa máxima de óleo na costa.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento SPA2.

Na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1 nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Parati-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~31 t/km.



Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e marinhas são apresentadas na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 e Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-3, respectivamente.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação foi um dos principais processos de retirada de óleo da superfície, variando entre 32 e 37%. A dispersão também é um importante fator, porém apresentou variação de 30% entre o mínimo e o máximo. Os outros processos apresentaram medianas abaixo de 18%. Nesse volume de vazamento, a porcentagem de óleo ao término das simulações é maior que nos outros volumes simulados, com mediana de 9%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 5% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 137/331

II.6.1.2.3.1.2.3.2.Inverno

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um evento de *blowout* (275.160 m³), no período de inverno, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-1. Este cenário apresentou uma porcentagem menor de simulações que chegaram a costa em relação ao verão, ~79% (393 simulações). Além disso, os tempo de toque são superiores nesta condição ambiental. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 36 dias, mas somente 10% chegam antes de 25 dias.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA2.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo são apresentados da Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 à Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-7. Os mapas de tempo mínimo de chegada em superfície e na costa encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-8 e Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-9, respectivamente.

Neste cenário é possível observar que a classe de 90-100% abarca uma grande região no entorno do ponto de vazamento, não apresentando um padrão



bem definido de deriva, como melhor observado no período de verão. No inverno a área de probabilidade é menos alongada para sudoeste que no verão, porém é mais alongada para o norte.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA2.

Drooceano





Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.





142/331

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Coordenador da Equipe







Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.

As regiões entre Cabo Frio-RJ e Ilhabela-SP e entre Bombinhas-SC e Laguna-SC apresentaram as maiores probabilidades, variando de 20 a 37%. Considerando as duas regiões, abarca-se ~1400 km de extensão de costa (Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1).

Na coluna d'água, as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Na camada de 90-112 metros de profundidade, os valores de probabilidade foram maiores que as observadas no



período de verão, alcançando valores entre 70-80% na região mais próxima do ponto de vazamento.

A área de probabilidade no fundo marinho se estende do norte do Rio de Janeiro até o norte de Rio Grande do Sul. Apesar da grande extensão, a classe de probabilidade predominante é de 0-5%.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 145/331



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA2.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 200 km em 3 dias e até 300 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu no 12° dia de simulação, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto de vazamento (Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção do estado de Santa Catarina, há um aumento gradativo do tempo de chegada para as localidades a oeste de Arraial do Cabo-RJ.



A Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-10 apresenta o mapa de massa máxima de óleo na costa. Nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Parati-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~29 t/km (Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1).

Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 marinhas são apresentadas na Tabela е II.6.1.2.3.1.2.3.2-3, respectivamente.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento SPA2.



Pág. 147/331

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que este resultado é próximo ao apresentado na condição de verão. Porém o valor mediano da dispersão é maior, com grande variação (14 à 50%). Com o volume maior de vazamento, a porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações apresentou o máximo de 37%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 6% em todas as simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.2.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA2.

A seguir, na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1, serão apresentados os valores de massas máximas, probabilidade e tempo mínimo de chegada de óleo de cada município com possibilidade de serem atingidos pelo óleo em um evento de *blowout*, além da extensão de toque em cada um deles. Na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-2 e na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-3 são apresentados estes resultados para as Unidades de Conservação.



Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.

UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima por célula (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
_		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
R	Campos dos Goytacazes	-	31,8	-	25,4	-	3,8	-	27,9
	Quissamã	-	67,2	-	26,7	-	6,8	-	26,6
	Carapebus	-	28,3	-	25,6	-	6,8	-	25,9
	Macaé	7,1	28,3	1,5	25,6	0,2	7,4	51,2	25,9
	Rio das Ostras	14,1	35,4	1,6	18,7	0,2	8,4	34,7	25,8
	Casimiro de Abreu	7,1	7,1	1,6	5,1	0,6	5,0	34,9	29,3
	Cabo Frio	49,5	67,2	25,7	25,7	7,0	21,8	10,1	23,5
	Armação de Búzios	24,7	35,4	4,1	26,4	2,0	20,4	31,6	23,7
	Arraial do Cabo	53,0	53,0	28,0	28,0	12,4	36,8	6,4	12,2
	Araruama	17,7	17,7	26,9	26,1	11,8	24,2	11,7	19,8
	Saquarema	46,0	46,0	27,4	26,1	11,8	23,6	6,6	19,9
	Maricá	70,7	70,7	28,6	26,2	16,6	28,8	6,5	21,2
	Niterói	17,7	17,7	25,8	7,5	7,8	8,6	7,8	26,8
	Rio de Janeiro	113,1	113,1	29,7	28,7	10,0	21,2	7,3	12,7
	Itaguaí	3,5	7,1	2,9	26,5	0,4	4,2	29,1	30,0
	Mangaratiba	31,8	49,5	12,7	26,5	3,6	12,4	24,3	13,7
	Angra dos Reis (Ilha Grande)	77,8	77,8	30,9	27,9	16,4	21,4	10,8	13,4
	Angra dos Reis	28,3	35,4	15,3	27,1	4,0	10,4	17,1	28,1
	Parati	152,0	116,7	31,3	28,8	24,2	20,4	9,3	20,1
SP	Ubatuba	145,0	127,3	31,0	26,6	34,2	12,0	10,3	25,0
	Caraguatatuba	56,6	31,8	30,4	13,4	22,6	2,4	13,5	32,9
	llhabela	127,3	99,0	31,3	27,2	58,0	28,2	10,6	20,8
	São Sebastião	84,9	67,2	29,5	11,4	16,0	3,2	16,0	31,1
	Bertioga	77,8	77,8	29,9	27,5	35,4	11,0	17,0	28,1
	Guarujá	56,6	56,6	30,5	27,7	46,8	16,4	14,4	28,1
	Santos	17,7	14,1	29,6	27,1	30,4	7,8	19,2	28,3
	São Vicente	21,2	14,1	29,7	14,8	15,6	6,0	21,0	31,5
	Praia Grande	56,6	46,0	29,8	27,6	36,0	14,8	18,5	27,8
	Mongaguá	31,8	31,8	29,6	27,6	44,4	14,6	18,8	27,8
	Itanhaém	49,5	49,5	29,7	27,1	48,8	16,6	19,5	28,7
	Peruíbe	63,6	49,5	30,0	27,0	52,6	16,0	20,1	29,6
	Iguape	137,9	130,8	30,0	27,9	54,2	16,8	20,4	30,4
	Ilha Comprida	134,4	130,8	29,7	27,3	56,2	16,6	21,2	33,8
	Cananéia	95,5	91,9	29,1	27,2	63,4	16,2	22,9	33,6
РК	Guaraqueçaba Paranaguá	74,2 10,6	67,2 7,1	29,1 29,1	27,2 26,7	63,4 62,0	14,8 10,6	24,7 26,0	35,9 36,9

Deprooceano

Técnico Responsável


Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 149/331

—	<i>,</i>	Extensã	o de toque	Massa Máxima por		Probab	ilidade de	Tempo Mínimo		
UF	MUNICIPIOS			Célui VERÃO	a (t/km)	Prese	INVERNO			
	Pontal do									
	Paraná	49,5	35,4	28,7	25,8	51,0	7,4	26,1	36,8	
	Matinhos	35,4	31,8	29,3	25,7	54,2	8,4	25,7	36,8	
	Guaratuba	35,4	28,3	29,6	25,7	64,6	7,6	24,3	40,5	
	Itapoá	42,4	35,4	29,7	25,7	65,8	9,4	24,2	39,9	
	São Francisco do Sul	3,5	3,5	26,5	0,5	10,2	0,2	25,9	48,5	
	Balneário Barra do Sul	21,2	14,1	28,5	25,6	59,2	6,0	25,3	43,1	
	Araquari	21,2	14,1	27,9	7,2	55,4	3,0	26,6	37,6	
	Barra Velha	28,3	28,3	28,3	9,3	60,0	3,6	24,8	40,6	
	Piçarras	14,1	10,6	27,5	9,3	53,2	2,2	25,5	44,3	
	Penha	31,8	31,8	27,4	6,9	82,0	15,2	23,9	27,9	
	Navegantes	21,2	17,7	29,2	25,7	61,8	7,2	24,0	28,2	
	Itajaí	21,2	17,7	29,6	26,0	71,8	4,0	24,3	30,0	
	Balneário Camboriú	28,3	28,3	29,5	26,6	79,6	8,6	24,8	30,0	
	Itapema	31,8	17,7	27,9	25,0	71,0	8,6	25,0	32,4	
	Porto Belo	46,0	38,9	29,4	26,7	83,8	13,6	24,6	32,6	
	Bombinhas	31,8	28,3	29,4	27,0	88,4	20,8	23,8	31,4	
0	Tijucas	28,3	17,7	28,5	11,8	36,0	4,6	28,1	40,7	
SC	Governador Celso Ramos	42,4	21,2	27,5	7,2	70,4	9,4	24,3	35,6	
	Biguaçu	35,4	3,5	26,0	-	26,4	-	28,3	-	
	São José	24,7	7,1	26,0	2,5	4,6	1,0	42,6	50,7	
	Florianópolis	166,2	130,8	29,5	27,2	90,8	28,0	23,8	28,1	
	Palhoça	60,1	46,0	28,8	26,9	84,4	18,0	24,4	31,1	
	Paulo Lopes	28,3	28,3	29,5	26,9	84,4	18,0	24,1	31,1	
	Garopaba	38,9	38,9	29,5	27,1	87,4	22,0	24,1	32,2	
	Imbituba	56,6	56,6	29,5	27,3	89,6	24,0	24,4	31,4	
	Laguna	67,2	60,1	28,1	26,8	84,8	20,6	24,5	32,5	
	Jaguaruna	77,8	67,2	27,7	25,7	57,8	15,0	28,2	39,3	
	lçara	28,3	35,4	28,1	25,8	60,2	13,4	28,8	38,9	
	Araranguá	28,3	38,9	27,8	25,9	56,6	12,0	28,8	43,5	
	Balneário Arroio do Silva	38,9	42,4	27,7	25,6	53,8	9,8	28,6	42,8	
	Balneário Gaivota	49,5	49,5	26,3	25,9	47,4	8,6	29,8	44,8	
	Passo de Torres	35,4	28,3	27,6	25,6	44,2	6,6	29,8	44,9	
	Torres	38,9	21,2	28,5	25,5	44,2	6,6	30,9	44,9	
	Arroio do Sal	53,0	38,9	28,1	25,6	50,8	7,8	31,3	43,4	
	Terra de Areia	10,6	7,1	26,5	25,6	39,2	6,0	32,6	44,8	
RS	Capão da Canoa	38,9	28,3	28,0	16,1	52,0	6,2	32,2	46,4	
	Xangri-lá	21,2	17,7	26,6	16,1	47,0	5,2	31,5	46,7	
	Osório	24,7	14,1	26,7	7,8	46,2	4,2	33,7	40,9	
	Imbé	31,8	21,2	27,7	4,3	54,8	4,6	30,2	40,9	
	Tramandaí	31,8	24,7	26,9	6,3	52,2	4,2	32,5	40,0	

Coordenador da Equipe

prooceano
Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

150/331

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima por célula (t/km)		Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Cidreira	35,4	21,2	27,4	5,5	52,2	4,2	31,8	40,3
	Balneário Pinhal	21,2	14,1	26,8	4,4	50,2	2,4	32,1	48,3
	Palmares do Sul	56,6	31,8	26,7	2,7	48,2	1,2	32,1	48,4
	Mostardas	145,0	67,2	26,5	3,2	40,0	1,0	33,0	43,2
	Tavares	74,2	10,6	26,6	1,9	25,2	0,2	37,5	43,9
	São José do Norte	145,0	3,5	26,0	1,8	17,6	0,4	40,5	54,2
	Rio Grande	88,4	-	23,4	-	11,2	-	42,3	-
	Santa Vitória do Palmar	190,9	-	14,9	-	8,4	-	43,8	-

Os municípios são apresentados na orientação oeste-leste.

Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeira com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.

Unidade de Conservação	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Costa Brava	3,5	3,5	27,9	24,95	71,0	8,6	25,2	32,42
ANT Conjunto Paisagístico de Cabo Frio	3,5	3,5	2,26	9,41	0,2	4,4	51,90	28,64
ANT Dunas de Cabo Frio e Arraial do Cabo	10,6	10,6	25,65	25,01	7,0	14,6	10,15	23,70
APA da Bacia do Rio São João (Mico Leão)	10,6	17,7	2,23	5,08	0,6	5,0	34,93	27,01
APA da Lagoa do Iriry APA da Lagoa Grande	-	7,1 -	-	18,68 -	-	8,4	-	26,46 -
APA da Orla Marítima da Baía de Sepetiba	17,7	24,7	28,01	28,65	8,6	21,2	9,95	23,40
APA da Orla Marítima das Praias de Copacabana/Ipanema/Leblon/São Conrado e Barra da Tijuca	35,4	35,4	26,85	26,83	10,0	10,6	7,29	24,14
APA da Paisagem e do Areal da Praia do Pontal	3,5	3,5	28,3	26,89	9,8	13,0	8,4	24,70
APA da Prainha	3,5	3,5	12,95	15,86	5,6	8,2	9,91	24,27
APA das Brisas	-	-	-	-	-	-	-	-
APA das Lagunas e Florestas de Niterói	7,1	7,1	25,80	7,47	7,8	8,6	7,88	26,75
APA das Pontas de Copacabana e Arpoador e seus Entornos	3,5	3,5	26,0	10,17	7,4	10,6	8,1	28,05
APA de Cananéia-Iguapé-Peruíbe APA de Cairuçu	194,5 116,7	180,3 99,0	30,01 31,33	27,92 28,83	58,4 24,2	16,6 20,4	20,10 9,30	30,41 20,10
APA de Grumari	14,1	17,7	28,0	28,65	8,6	21,2	8,6	20,95
APA de Guaraqueçaba (Fedederal)	7,1	7,1	28,75	27,14	58,0	12,2	26,97	36,80
APA de Mangaratiba	42,4	63,6	24,2	27,10	5,8	16,4	20,1	12,97
APA de Maricá	17,7	17,7	28,12	12,17	12,8	14,4	6,53	26,00
APA de Massambaba	46,0	46,0	26,88	26,22	11,8	28,2	9,51	12,99
APA de l'amoios	99,0	109,6	30,88	27,86	16,4	21,4	10,80	13,40

Técnico Responsável



Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 151/331

	Exten	aão da	Maaaa	Mávima	Drohoh	ilidada da	Tompo	Mínimo	
	Extensão de				Probab				
Unidade de Conservação					Prese			ias)	
	VERAU		VERAU		VERAU		VERAU	INVERNU	
APA do Lagamar	-	3,5	-	9,93	-	1,0	-	45,15	
APA do Morro da Saudade	3,5	3,5	25,50	2,55	5,4	1,2	10,51	43,32	
APA do Morro de Santana	3,5	3,5	0,50	15,30	0,2	6,0	51,16	27,65	
APA do Morro do Morcego,	25	2 E	10.00	2 27	4.0	1.0	11 70	41.02	
Fortan da Rias a da Ria Branca	3,5	3,5	10,00	2,37	4,0	1,2	11,70	41,93	
ADA de Merre des Cabritas	10.6	10.6	26.00	11.00	7 4	10.6	0 00	29.05	
APA do Mono dos Cabilitos	10,0	21.2	20,00	14,00	7,4 5.4	10,0	0,00	20,00	
AFA do FNM de Marapendi ABA dos Morros da Pabilânia o do	21,2	21,2	23,70	20,00	5,4	10,0	7,49	24,14	
	3,5	3,5	25,50	2,55	5,4	1,2	10,51	43,32	
APA Estadual de Guaratuba	35 /	28.3	20 56	25 72	64.6	7.6	2/ 20	10 10	
APA Ilba Comprida	13/ /	130.8	29,50	23,72	56.2	16.6	24,23	40,43 33 70	
	7 1	7 1	25,07	27,20	54	10,0	10 51	13 32	
ADA Sorras do Maricá (Anasormar)	202	7, I 202	29,50	2,00	16 6	28.8	6 50	40,02 21 17	
APIE Costeira de Zimbros	20,3	20,5	20,00	20,25	88.4	20,0	23 76	21,17	
ARIE Costella de Zimbros	20,5	20,5	29,40	20,30	52 2	20,0	23,70	35 35	
	10,0	10,0	23,14	27,11	52,2	11,0	21,01	55,55	
Itanehussus	7,1	21,2	1,57	18,55	0,2	7,2	53,55	25,81	
ARIE de São Sebastião	71	71	75	4 04	24	0.6	28.6	47 50	
ARIE do Guará	17 7	17 7	20.37	27 23	2, 1 49.0	16.6	20,0	33 70	
	7 1	7 1	20,07	25,68		11.2	20.57	37 45	
ESEC de Carilás	177	1/1	26,07	25,00	37.8	5.8	20,07	33 21	
ESEC lurája-ltatins	81.3	74.2	20,02	26 78	54 O	16.8	20 10	30.70	
ESEC Juninambás	14 1	177	28,0	28,70	9 4 ,0 8.6	21.2	20,10	20.95	
MN liba dos Amores	35	35	20,0 7.61	20,05	1.6	0.2	30 34	20,95 40 71	
MN Praia do Sucesso	35	3,5	25.80	2, 11 7.47	7.8	8.6	7 88	26 75	
PARNA da Lagoa do Peixe	81 3	3,3 7 1	26,00	1 85	25.2	0,0	37 52	13.86	
PARNA da Serra da Bocaina	74.2	63.6	20,39	26 75	20,2	0,2	10 13	40,00 31 48	
PARNA de Saint Hilare/Lange	1/ 1	10.6	28 40	20,73	20,0	3,0 1 1	28.22	13 51	
PARNA de Saint-Fillare/Lange	77.8	70,0	20,40	25,72	44,0 63.4	4,4 1/ 8	20,22	35.00	
PARNA do Superagui	11,0	60.1	29,09	26 71	05,4	6.8	24,07	25.02	
PE de libabela	- 123 7		31.26	20,71	- 58 0	28.2	10 50	20,92	
PE Acarai	120,7	-	51,20	21,11	50,0	20,2	10,55	20,00	
PE da Costa do Sol	106 1	116 7	28.0	28.00	12.4	36.8	64	12 22	
PE da Ilha Anchieta	10.6	10,7	20,0	26,00	34.2	12.0	10.50	36 70	
PE da liba do Cardoso	53.0	53.0	20,04	20,52	54,2 63.4	16.2	22.86	33.60	
PE da liha do Val	35	35	20,05	26 72	62 0	10,2	26,00	36.88	
PE da liha Grande	74.2	74.2	20,00	27.86	16.4	21.4	10.80	13 40	
PE da Lagoa do Acu	-	71	-	0 Q3	-	16	-	45 15	
PE da Serra da Tiririca	10.6	10.6	25.81	6 57	72	7.0	6 71	27 60	
PE da Serra do Mar	236.9	187.4	30 44	27.6	36.0	14.6	10.34	25.0	
PE da Serra do Tabuleiro	200,0 56.6	46.0	20,44	26.89	84 4	21.2	24 17	20,0	
PE de Itaneva	17 7	10,0	23,33	25,53	44 2	66	30.92	44 89	
PE do Boguacu	7 1	35	29.02	6 25	44.2	2.6	26.04	44 42	
PE do Itingueu	21.2	17.7	20,02	26.76	52 6	16.0	20,04	20.61	
PE do Prelado	17 7	17.7	29.76	26,70	54 2	14.2	20,07	33.06	
PE do Rio Vermelho	28.3	28.3	20,70	26,70	80 8	23.0	23,42	28 14	
PE Lagamar de Caûeia	14 1	10.6	28,40	20,00	58 4	12.6	23,04	20,14	
PE Lazer de Paraty-Mirim	35	10,0	2 53	27,00	04	12,0	48 07		
PE Restinga de Bertioga	49.5	49.5	2,00	25 01	20.2	52	18 30	31 58	
PE Xixová-Januí	17 7	14 1	29,00	26.58	20,2	14.2	18 69	30.98	
PM da Boca da Barra	7 1	7 1	20,75	20,00	5.8	21.8	11 68	23 47	
PM da Gamboa	35	25	20,00	27,40 6 52	0,0 1 ⊿	۵ <i>2</i>	16 20	25, 4 7 25,19	
PM da Lanoa de Geribá	3,5	3,5 3 5	2,07	26 37	1,+	3,2 13.0	10,20 43 11	23,10	
PM da Lagoa de Genida	3,3 7 1	3,3 7 1	2,37 11	26.37	20	20.4		23,70	
PM da Praia do Forno	35	35	-7, 1 4 25, 78	25,57	2,0 7 0	20, 4 20.8	12 04	25.06	
PM da Praia do Forte	35	35	2 9 7	6 58	1 4	Q 2	16 20	25,30	
	0,0	0,0	2,01	0,00	т, т	5,2	10,20	20,10	

Dereoceano

Técnico Responsável

Pág. 152/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



	Extensão de		Massa Máxima		Probabilidade de		Tempo Mínimo	
Unidade de Conservação	toqu	e (km)	(1) (1)	KM)	Prese	ença (%)	0) (0	lias)
	VERAO	INVERNO	VERAO	INVERNO	VERAO	INVERNO	VERAO	INVERNO
PM das Dunas	3,5	3,5	19,75	17,05	3,6	9,0	26,68	23,70
PM Mata do Rio São João	3,5	7,1	1,55	2,38	0,2	1,4	31,14	28,54
PM Morro dos Macacos	3,5	3,5	7,38	7,2	79,4	17,8	24,48	31,6
PME dormitório das Garças	-	3,5	-	2,29	-	0,2	-	59,42
PME Dormitório das Garças	-	3,5	-	2,29	-	0,2	-	59,42
PNM Barra da Tijuca	10,6	10,6	25,56	26,83	4,2	10,6	12,70	24,14
PNM da Galheta	3,5	3,5	28,30	26,44	88,0	22,4	24,04	31,20
PNM da Lagoa do Peri	31,8	24,7	28,73	26,88	88,4	22,6	23,89	30,96
PNM da Prainha	3,5	3,5	12,95	15,86	5,6	8,2	9,91	24,27
PNM de Grumari	14,1	17,7	28,01	28,65	8,6	21,2	8,56	20,95
PNM de Marapendi	17,7	17,7	25,56	26,85	4,2	10,6	10,57	24,14
PNM do Atalaia	3,5	3,5	29,6	25,59	68,4	4,0	24,3	30,08
PNM do Bougainville	3,5	3,5	29,77	26,15	52,6	15,4	21,30	29,68
PNM do Juqueriquerê	7,1	7,1	28,58	13,36	19,2	1,2	14,64	48,23
PNM do Rio Perequê	3,5	3,5	28,7	9,62	49,2	3,4	27,6	46,16
PNM do Vilão	3,5	3,5	29,77	26,15	52,6	15,4	21,30	29,68
PNM dos Manguezais do Rio Preto	7,1	7,1	30,12	26,91	57,8	17,6	18,34	29,68
PNM Estuário do Rio Macaé	3,5	7,1	0,50	25,63	0,2	7,0	51,16	26,22
PNM Mico-Leão-dourado	3,5	3,5	19,8	17,05	3,6	9,0	26,7	23,70
PNM Paisagem Carioca	3,5	3,5	25,50	2,55	5,4	1,2	10,51	43,32
PNM Piaçabuçu	17,7	14,1	29,63	25,50	25,4	12,4	20,89	30,66
PNM Restinga do Guará	10,6	10,6	29,54	26,97	49,0	13,0	21,24	30,70
RDS da Barra do Una	10,6	10,6	29,37	26,21	42,0	14,6	20,57	33,43
REBio Estadual da Praia do Sul	28,3	24,7	30,77	26,50	16,0	14,8	11,65	21,20
REBio Estadual de Guaratiba	46,0	46,0	26,88	26,22	11,8	28,2	9,51	12,99
REBio Praia do Rosa	7,1	7,1	29,53	26,74	89,6	21,4	24,44	34,01
RESEC da Ilha do Cabo Frio	7,1	7,1	27,99	28,00	12,4	36,8	6,38	17,20
RESEC da Juatinga	60,1	53.0	31.3	28,83	24,2	20,4	9.3	20,10
RESEC de Massambaba	14,1	14,1	26,87	26,22	10.6	28,2	11,02	19,82
RESEC do Tauá	3.5	3,5	1,65	5,00	0.2	2.2	47,64	34,27
RESEX Ilha do Tumba	21.2	21.2	28.81	27.19	58.6	12.6	23.99	36.41
RPPN Fazenda Cachoeirinha	-	3.5	-	6.45	-	0.6	-	45.34
RPPN Marina do Conde	7.1	7.1	29.5	27.50	35.4	11.0	17.0	28.09
RPPN Morro do Curussu Mirim	3.5	3.5	27.46	25.71	13.6	2.6	13.45	45.10
RPPN Morro dos Zimbros	3.5	3.5	26.82	25.50	26.0	3.8	28.02	48.10
RPPN Parque da Preguica	3.5	10.6	2.23	2.45	0.2	1.6	57.44	27.01
RPPN Reserva Rizzieri	10.6	3.5	25.70	10.21	3.0	2.6	16.59	33.05
RPPN Sítio Shangrilah	3.5	3.5	0.50	15.36	0.2	6.0	51,16	27,65
RPPN Toque Toque Pequeno	10.6	3.5	25,70	10.21	3.0	2.6	16.59	33,05
RVS Municipal Serras de Maricá					0,0	_,0		
(Revissermar)	14,1	14,1	28,40	26,25	14,2	23,0	6,67	21,17

Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA2.

Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	NVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Alcatrazes	2,0	2,0	16,5	1,4	16,8	2,2	19,2	42,3
APA Anhatorim	32,2	32,2	36,6	4,6	68,0	8,4	25,5	32,6
APA Baía de Paraty, Paraty Mirim e Saco do Mamanguá	43,0	16,0	11,8	2,6	6,2	2,0	24,3	43,8
APA Costa das Algas	33,0	503,8	0,9	1,4	0,2	1,8	56,3	45,4
APA da Baleia Franca	1218,0	1218,0	144,6	70,1	92,2	29,8	22,8	28,5
APA do Arquipélago de Santana APA do Morro do Leme	186,0 1,2	433,6 1,1	1,2 16,1	5,8 1,4	0,4 6,0	8,4 2,2	44,2 9,7	24,8 29,0
APA do Pau Brasil	73,6	73,6	5,2	5,1	7,2	23,8	9,7	22,8
APA Marinha da Armação de Búzios APA Marinha do Litoral Centro	137,5 4449.6	184,0 4449.6	2,9 216.6	7,2 24.7	4,2 72.8	23,0 37.4	11,3 11.0	22,4 19.4
APA Marinha do Litoral Norte	3052.9	3052.9	124.2	24.9	62.0	44.0	8.1	17.5
APA Marinha do Litoral Sul	3626,6	3626,6	216,6	26,3	76,2	25,6	15,6	24,3
ARIE Baía de Guanabara	25,0	11,0	16,1	1,4	6,4	2,2	9,7	29,0
ARIE Baía de Sepetiba	312,0	481,0	9,4	39,2	4,6	19,2	11,9	12,4
ARIE Ilhas Queimada Grande e Queimada Pequena	1,3	1,3	15,4	8,1	68,8	25,0	14,5	22,5
ESEC de Tamoios	55,0	69,3	33,3	3,3	8,0	3,0	23,0	32,2
ESEC dos Tupiniquins	16,5	16,5	160,4	17,9	67,8	20,6	17,4	27,4
ESEC Tupinambás	22,5	22,5	51,1	18,3	62,0	23,4	10,3	21,8
MN das Ilhas Cagarras	1,1	1,1	12,3	4,8	15,0	27,6	6,5	18,5
PARNA Marinho das Ilhas dos Currais	13,4	13,4	8,8	4,7	71,4	16,2	22,7	34,6
PEM da Laje de Santos	50,0	50,0	8,4	6,7	67,0	30,8	11,3	20,7
PM Ilha Rio da Praia	2,1	2,1	45,7	13,0	39,2	10,0	18,1	28,2
PNM do Arquipélago de Santana	3,4	7,0	1,1	3,0	0,2	7,4	50,8	25,8
PNM dos Corais de Armação dos Búzios	0,1	0,2	0,7	3,5	0,2	10,0	31,6	31,5
RDS Barra do Una (Setor Marinho)	19,2	19,2	216,6	7,0	55,4	18,0	20,4	29,5
RDS do Aventureiro	10,3	10,3	11,1	14,9	14,0	17,2	11,6	15,5
REBio Marinha do Arvoredo	165,0	165,0	21,2	18,1	90,0	26,4	20,7	29,5
RESEX Marinha Arraial do Cabo	486,0	486,1	36,9	32,9	21,2	55,2	6,0	7,1
RESEX Marinha de Itaipu	36,0	36,0	8,5	2,9	13,6	21,0	6,3	26,3
RESEX Marinha Pirajubaé RVS das Ilhas do Abrigo e Guararitama	0,2 2,9	- 2,9	2,4 160,4	- 17,9	2,2 49,4	- 15,2	46,2 19,7	- 30,5

Deprooceano

Técnico Responsável

Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

154/331



Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabi Prese	lidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)		
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	NVERNO	VERÃO	INVERNO	
RVS de Santa Cruz	-	53,8	-	1,2	-	0,4	-	57,2	
RVS Ilha dos Lobos	1,4	1,4	9,5	12,4	47,0	7,0	29,2	44,9	
ZA-PARNA Restinga de Jurubatiba	56,2	493,7	1,1	11,4	0,2	8,0	44,0	25,8	

II.6.1.2.3.1.3. Ponto de vazamento SPA3

II.6.1.2.3.1.3.1. Vazamento de 8 m³

II.6.1.2.3.1.3.1.1. Verão

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³, na condição de verão, é apresentado na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-1, enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).

Assim como nos outros pontos de vazamento, não se observa uma direção bem definida de deriva preferencial do óleo para esse cenário. Porém pode-se observar uma orientação nordeste-sudoeste da área de probabilidade. Com as outras simulações de 8 m³, não houve probabilidade de presença de óleo na costa ou em unidades de conservação do domínio de modelagem.

Nota-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 10 dias após o início do vazamento.



Pág. 155/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície, para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação e a dispersão foram os principais processos de retirada de óleo da superfície, com valores percentuais próximos, acima de 24%. O óleo na superfície ao término de 30 dias representou no máximo 7% do total vazado em 75% (375) das simulações.







Figura II.6.1.2.3.1.3.1.1-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.

II.6.1.2.3.1.3.1.2.Inverno

O mapa de probabilidade de presença de óleo para o vazamento de 8 m³ na condição de inverno encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-1 enquanto o tempo mínimo de chegada encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-2. Não foram apresentados mapas de presença de óleo na coluna d'água porque não houve concentrações acima do limiar considerado (20 ppb).

Assim como nas outras simulações de 8 m³ de inverno, a deriva inicial do óleo apresenta uma tendência para nordeste do poço ao se observar as isolinhas de probabilidade, devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste (Figura II.6.1.2.2.4.2-1 e Figura II.6.1.2.2.4.2-2). Posteriormente, nas regiões com profundidades entre 200 e 1000 m o óleo deriva para sudeste devido a presença da CB. Assim a área de probabilidade apresentou maior extensão que no verão, distanciando do ponto de vazamento



em até 220 km do ponto de vazamento, sem que houvesse probabilidade do óleo alcançar à costa ou em unidades de conservação.

Observa-se que as regiões mais distantes do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo podem ser alcançadas em até 15 dias após o início do vazamento.





prooceano Té



Pág. 159/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-2 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 8 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-3, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Neste cenário, a dispersão foi o principal processo de retirada de óleo da superfície, apresentando valores mais elevados do que a evaporação. Os outros processos foram inferiores a 23% em todas as simulações. O óleo na superfície representou menos de 7% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.3.1.2-3 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 8 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.

II.6.1.2.3.1.3.2. Vazamento de 200 m3

II.6.1.2.3.1.3.2.1.Verão

A seguir, são apresentados os mapas de probabilidade de presença de óleo em superfície (Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-1 e Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-2) e na coluna d'água (Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-3) para o vazamento de médio porte (200 m³) na condição de verão. O mapa de tempo mínimo de chegada em superfície encontrase na Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-4.







Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Similar ao padrão apresentado no ponto SPA2, observa-se pelas isolinhas de probabilidade que não há uma direção preferencial de deriva do óleo e que há duas regiões alongadas (uma sobre o talude e outra sobre a planície abissal) direcionadas para sudoeste. Bem como ocorrido no ponto TLD, não houve presença de óleo na costa e em unidades de conservação.

🔘 prooceano



O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, onde não é possível observar uma direção preferencial de deriva. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 160 km.



Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de verão. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Drooceano

Pág. 165/331

O mapa mostra que as áreas mais afastadas do ponto de vazamento com probabilidade de presença de óleo (ambas as porções alongadas da área de probabilidade) podem ser alcançadas em até 15 dias.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Assim como no vazamento de 8 m³, a evaporação (mediana de 40%) e a dispersão (mediana de 42%) foram os principais processos. Os outros processos apresentaram valores medianos abaixo de 11%. Nesse caso, a porcentagem de óleo na superfície em ³/₄ das simulações realizadas foram inferiores a 8%.



Figura II.6.1.2.3.1.3.2.1-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.

II.6.1.2.3.1.3.2.2.Inverno

O mapa de probabilidade considerando 6 horas após o início do vazamento encontra-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-1, enquanto os mapas de probabilidade de presença de óleo na superfície e na coluna d'água para o vazamento de 200 m³

Pág.

166/331

PETROBRAS

BR



Assim como no volume de 8 m³, neste cenário a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço, isto devido principalmente pela a maior frequência de corrente nordeste. Posteriormente, em regiões com profundidades entre 200 e 1000 m o óleo deriva para sudoeste devido a presença da CB, alcançando a plataforma continental. Porém não é verificado probabilidade de presença de óleo na costa ou em unidades de conservação.



Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 6 horas. Ponto de vazamento SPA3.



Pág. 167/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-3 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

O óleo na coluna d'água apresentou o mesmo padrão apresentado na superfície, tendendo para nordeste na região próxima do ponto e, posteriormente, para sudoeste. A distância máxima do ponto de vazamento foi de 140 km.

Coordenador da Equipe

Drooceano prooceano





Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-4 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para vazamento de 200 m³, na condição de inverno. Simulação de 30 dias. Ponto de vazamento SPA3.

O mapa mostra que o óleo pode atingir distâncias de até 140 km em 3 dias. Nos locais mais distantes, como na região sobre a plataforma, os tempos mínimos de chegada foram de até 20 dias.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Como no período de verão, neste cenário a evaporação e a dispersão foram os principais processos, com medianas próximas de 40%. A porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações foi inferior a 8% em ³/₄ das simulações.

prooceand



Figura II.6.1.2.3.1.3.2.2-5 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 200 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.

II.6.1.2.3.1.3.3. Vazamento de 275.160 m³

II.6.1.2.3.1.3.3.1.Verão

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa para a simulação com volume vazado de 275.160 m³, no período de verão, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1. Assim como no ponto SPA2, de todas as simulações realizadas neste cenário, somente uma não apresentou toque de óleo na costa. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 31 dias, mas somente cerca de 14% chegam antes de 20 dias.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo (superfície, coluna d'água, sedimento e costa) encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 à Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7.

Os mapas de tempo mínimo de chegada de óleo são apresentados na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 e Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-9.





Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de verão. Ponto de vazamento SPA3.

Disprooceano



Pág. 173/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Disprooceano







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Disprooceano







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Diferentemente dos outros volumes simulados nesse ponto e similarmente ao apresentado nos pontos TLD e SPA2, é possível observar pela classe de 90-100% que a deriva do óleo foi preferencialmente para sudoeste do ponto, devido a influência da CB e dos ventos de nordeste. Como nesta condição o vazamento é contínuo e possui maior volume, as probabilidades sobre a plataforma são superiores aos outros cenários, com a faixa de 90-100% de probabilidade estendendo até a costa de Santa Catarina.

Técnico Responsável



A região entre Cananéia-SP e Imbé-RS apresentou as probabilidades mais altas, entre 50 e 91%, abarcando ~1.700 km de extensão de costa (Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1).

Na coluna d'água as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Com o aumento da profundidade, os valores e a área de probabilidade diminuem, sendo que na camada 90-112 m a classe 40-50% se restrigem na região mais próxima do ponto de vazamento. Em 156-178 metros de profundidade a área de probabilidade se restringe a alguns pontos disperso no domínio.

No fundo marinho, a área de probabilidade se estende do Rio de Janeiro até ao limite do domínio, no Rio Grande do Sul. As maiores probabilidades (acima de 40%) são observados frente ao estado de São Paulo até Santa Catarina, principalmente em Florianópolis.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 180 km em 3 dias e mais 220 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu no 7° dia de simulação, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto de vazamento (Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção de Ilha Grande-RJ, Ilhabela-SP e Florianópolis, há um aumento gradativo do tempo de chegada na costa no sentido Rio de Janeiro – Rio Grande do Sul.



Pág. 179/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-10, será apresentado o mapa de massa máxima de óleo na costa.

Coordenador da Equipe

prooceano



Pág. 181/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento SPA3.

Na Tabela II.6.1.2.3.1.2.3.2-1 nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Parati-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~31 t/km.

Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e

Pág.



marinhas são apresentadas na Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 Tabela е II.6.1.2.3.1.3.3.2-3, respectivamente.

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que a evaporação foi um dos principais processos de retirada de óleo da superfície, variando entre 32 e 37%. A dispersão também é um importante fator, porém apresentou variação de 29% entre o mínimo e o máximo. Os outros processos apresentaram medianas abaixo de 17%. Nesse volume de vazamento, a porcentagem de óleo ao término das simulações é maior que nos outros volumes simulados, com mediana de 9%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 5% em 75% das simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.1-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de verão. Ponto de vazamento SPA3.

prooceano



Pág. 183/331

II.6.1.2.3.1.3.3.2. Inverno

A estatística cumulativa do tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um evento de *blowout* (275.160 m³), no período de inverno, é apresentada na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-1. Este cenário apresentou uma porcentagem menor de simulações que chegaram a costa em relação ao verão, ~79% (396 simulações). Além disso, os tempo de toque são superiores nesta condição ambiental. É observado que 50% das simulações chegam a costa antes de 38 dias, mas somente cerca de 10% chegam antes de 25 dias.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-1 - Tempo mínimo com as porcentagens das simulações que tiveram chegada de óleo na costa na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA3.

Os mapas de probabilidade de presença de óleo são apresentados da Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 à Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-7. Os mapas de tempo mínimo de chegada em superfície e na costa encontram-se na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-8 e Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-9, respectivamente.

prooceano

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Neste cenário é possível observar que a classe de 90-100% abarca uma grande região no entorno do ponto de vazamento, não apresentando um padrão bem definido de deriva, como melhor observado no período de verão. No inverno a área de probabilidade é menos alongada para sudoeste que no verão, porém é mais alongada para o norte.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para uma simulação de 275.160 m³ de óleo com corte no contorno de 30 dias no tempo mínimo, na condição de inverno. Ponto de vazamento SPA3.

prooceano T


Pág. 185/331



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-4 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe

🔘 prooceano







Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-5 - Mapa de probabilidade de presença de óleo em diferentes profundidades para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-6 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-7 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

As regiões entre Arraial do Cabo-RJ e Ilhabela-SP e entre Bombinhas-SC e Imbituba-SC apresentaram as maiores probabilidades, variando de 20 a 36%. As duas regiões compreendem ~1200 km de extensão da costa brasileira (Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1).

Na coluna d'água, as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Na camada de 90-112 metros de profundidade, os valores de probabilidade foram maiores que as observadas no

prooceano



período de verão, alcançando valores entre 70-80% na região mais próxima do ponto de vazamento.

A área de probabilidade no fundo marinho se estende do norte do Rio de Janeiro até o norte de Rio Grande do Sul. Apesar da grande extensão, a classe de probabilidade predominante é de 0-5%.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-8 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-9 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Ponto de vazamento SPA3.

Os mapas mostram que o óleo pode atingir distâncias de até 200 km em 3 dias e até 300 km em 5 dias de simulação.

Na costa, o menor tempo de chegada ocorreu em ~12 dias após o início do vazamento, no estado do Rio de Janeiro, ao norte do ponto SPA3 (Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1). De uma maneira geral, com a exceção de algumas cidades do estado de Santa Catarina, há um aumento gradativo do tempo de chegada para as localidades a oeste de Rio de Janeiro-RJ e um aumento abrupto para o leste/norte.



A Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-10 apresenta o mapa de massa máxima de óleo na costa. Nota-se que grande parte da costa com probabilidade apresentou valores altos de massa na costa, acima de 20 t/km. O máximo valor foi registrado em Ilha Grande-RJ, com uma distribuição de massa em ponto de grade de costa de ~29 t/km (Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1).

Os resultados de probabilidade de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima de óleo nas unidades de conservação costeiras e marinhas são apresentadas na Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 e Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-3, respectivamente.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-10 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout (275.160 m³). Ponto de vazamento SPA3.





Pág. 193/331

A seguir, na Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-11, são apresentados os percentuais de óleo em cada processo intempérico ao final das simulações. Observa-se que este resultado é próximo ao apresentado na condição de verão. Porém o valor mediano da dispersão é maior, com grande variação (14 à 50%). Com o volume maior de vazamento, a porcentagem de óleo na superfície ao término das simulações apresentou o máximo de 38%. Na costa, as porcentagens de óleo foram inferiores a 4% em todas as simulações.



Figura II.6.1.2.3.1.3.3.2-11 - Balanço de massa das simulações probabilísticas para um vazamento de 275.160 m³ no cenário de inverno. Ponto de vazamento SPA3.

A seguir, na Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1, serão apresentados os valores de massas máximas, probabilidade e tempo mínimo de chegada de óleo de cada município com possibilidade de serem atingidos pelo óleo em um evento de *blowout*, além da extensão de toque em cada um deles. Na Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-2 e na Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-3 são apresentados estes resultados para as Unidades de Conservação.

prooceand

Pág. 194/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.

UF	MUNICÍPIOS	Extensão (I	o de toque (m)	Massa Máxima por célula (t/km)		Probab Prese	ilidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Serra	-	3,5	-	2,4	-	0,2	-	58,8
ES	Vitória	-	3,5	-	2,4	-	0,2	-	58,8
	Guarapari	-	7,1	-	0,9	-	0,2	-	50,8
	Campos dos Goytacazes	-	35,4	-	25,5	-	5,6	-	26,4
	Quissamã	-	67,2	-	25,6	-	7,4	-	26,3
	Carapebus	-	28,3	-	25,6	-	7,0	-	26,7
	Macaé	3,5	28,3	2,1	25,8	0,2	7,0	56,7	26,3
	Rio das Ostras	7,1	35,4	2,1	25,6	0,2	7,4	45,3	25,6
	Casimiro de Abreu	3,5	7,1	-	7,1	-	3,8	-	29,0
	Cabo Frio	42,4	60,1	26,6	25,6	6,8	18,2	7,3	20,6
	Armação de Búzios	24,7	31,8	5,5	26,2	1,6	18,8	32,1	20,7
S	Arraial do Cabo	53,0	53,0	27,0	26,7	12,0	35,4	6,4	14,7
-	Araruama	17,7	17,7	25,4	24,4	10,0	20,4	10,0	21,2
	Saquarema	46,0	46,0	24,0	25,6	10,0	19,4	7,1	21,3
	Maricá	70,7	67,2	28,5	26,3	15,2	26,6	6,9	23,3
	Niterói	17,7	17,7	28,2	8,9	6,6	7,0	8,3	29,3
	Rio de Janeiro	120,2	99,0	28,8	26,5	9,4	17,6	8,6	11,9
	Itaguaí	7,1	7,1	2,1	5,2	0,4	3,0	24,6	28,2
	Mangaratiba	24,7	35,4	9,1	14,1	3,0	6,0	20,3	25,1
	Angra dos Reis (Ilha Grande)	74,2	67,2	30,8	29,0	14,8	17,6	9,3	12,8
	Angra dos Reis	17,7	14,1	13,6	16,5	2,2	5,2	17,0	30,6
	Parati	137,9	102,5	31,3	26,7	23,8	16,6	9,4	22,0
	Ubatuba	141,4	123,7	31,2	26,5	30,0	9,4	10,6	33,2
	Caraguatatuba	56,6	28,3	30,4	12,6	18,0	1,6	14,2	49,0
	Ilhabela	127,3	102,5	31,1	27,7	46,2	24,4	10,7	21,5
	São Sebastião	91,9	67,2	29,6	10,2	16,6	2,2	16,1	37,3
	Bertioga	77,8	60,1	29,9	25,6	32,2	8,2	18,4	28,8
	Guarujá	56,6	49,5	29,9	26,9	38,8	14,8	17,2	28,8
-	Santos	17,7	10,6	29,2	25,5	24,2	4,6	20,5	30,0
SP	São Vicente	21,2	14,1	29,7	7,6	13,2	3,4	23,5	33,0
	Praia Grande	56,6	42,4	29,7	26,7	34,6	12,6	19,2	31,4
	Mongaguá	31,8	24,7	29,6	26,7	35,4	14,8	19,2	31,4
	ltanhaém	49,5	49,5	29,4	27,4	38,6	15,8	19,9	31,6
	Peruíbe	63,6	46,0	29,6	27,4	46,0	15,2	20,4	31,2
	Iguape	137,9	106,1	29,8	26,5	46,8	14,4	20,8	36,1
	Ilha Comprida	134,4	113,1	29,5	26,9	49,2	14,0	21,0	37,1
	Cananéia	95,5	84,9	29,0	27,2	56,4	14,6	22,6	36,9

Técnico Responsável



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 195/331

UF	MUNICÍPIOS	Extensão (I	o de toque (m)	Massa Máxima por célula (t/km)		Probab Prese	ilidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Guaraqueçaba	70,7	70,7	29,0	27,0	57,4	12,4	25,2	37,2
	Paranaguá	10,6	7,1	28,9	26,9	55,4	11,8	26,5	38,1
РК	Pontal do Paraná	49,5	28,3	28,6	25,7	46,0	6,2	25,9	37,9
	Matinhos	35,4	24,7	29,1	25,7	47,6	6,4	26,9	39,7
	Guaratuba	35,4	24,7	29,4	20,5	55,0	5,4	24,3	40,5
	Itapoá	42,4	35,4	29,6	25,7	58,2	6,6	24,2	40,5
	São Francisco do Sul	3,5	3,5	26,2	-	6,2	-	32,9	-
	Balneário Barra do Sul	21,2	14,1	28,4	25,7	53,6	7,0	25,7	44,2
	Araquari	21,2	14,1	28,2	13,2	51,2	2,8	24,3	45,3
	Barra Velha	28,3	28,3	27,8	11,4	53,4	4,0	24,2	44,7
	Piçarras	14,1	10,6	27,7	4,9	47,6	2,2	24,3	45,5
	Penha	31,8	31,8	27,7	6,6	74,6	12,6	23,9	43,6
	Navegantes	21,2	17,7	28,1	25,6	55,0	7,0	26,7	43,8
	Itajaí	21,2	14,1	28,1	9,9	64,2	2,4	26,0	44,1
	Balneário Camboriú	28,3	21,2	28,3	25,5	75,6	6,6	25,5	41,7
	Itapema	31,8	17,7	28,1	25,5	66,6	6,6	25,5	39,4
	Porto Belo	46,0	35,4	29,5	26,5	81,6	11,4	25,7	35,7
	Bombinhas	31,8	28,3	29,5	26,6	86,2	20,0	24,6	35,1
~	Tijucas	28,3	21,2	27,7	6,5	33,2	3,6	25,9	44,7
SC	Governador Celso Ramos	42,4	28,3	26,5	11,3	65,0	5,6	24,9	36,9
	Biguaçu	35,4	14,1	26,1	2,4	25,6	0,4	27,3	52,1
	São José	21,2	3,5	26,1	4,9	4,4	1,4	34,9	51,4
	Florianópolis	169,7	130,8	29,6	27,6	91,0	25,6	23,8	31,8
	Palhoça	56,6	38,9	29,5	26,8	84,4	15,8	24,5	38,6
	Paulo Lopes	28,3	28,3	28,9	27,1	84,4	17,6	24,5	36,3
	Garopaba	38,9	38,9	29,4	27,1	87,6	21,0	24,4	35,3
	Imbituba	56,6	53,0	29,4	27,5	89,0	22,4	24,2	34,0
	Laguna	67,2	56,6	28,1	26,5	84,0	19,4	24,8	35,7
	Jaguaruna	81,3	60,1	28,0	26,1	56,6	14,0	28,8	39,0
	lçara	35,4	35,4	26,5	25,9	57,2	10,8	31,8	40,7
	Araranguá	38,9	38,9	26,5	25,8	56,4	10,0	31,7	44,4
	Balneario Arroio do Silva	35,4	38,9	27,2	25,9	47,4	8,4	27,9	44,3
	Baineario Gaivota Basso do	42,4	38,9	26,6	25,8	45,2	7,4	28,0	44,9
	Torres	35,4	28,3	27,7	25,9	44,2	7,0	31,1	45,2
	Torres	38,9	28,3	26,7	25,5	44,2	7,0	31,1	45,0
	Arroio do Sal	49,5	35,4	26,5	25,9	48,6	7,2	31,1	44,7
RS	Terra de Areia	10,6	7,1	26,0	25,5	37,2	6,0	31,4	45,3
<u> </u>	Capão da Canoa	38,9	28,3	27,6	18,1	51,0	4,8	31,5	45,6

Deprooceano

Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00 **Pág.** 196/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima por célula (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Xangri-lá	24,7	17,7	27,6	18,1	41,4	3,8	30,7	46,4
	Osório	24,7	14,1	27,9	7,6	46,4	4,2	30,5	47,0
	Imbé	31,8	21,2	27,9	9,0	50,4	4,2	30,5	47,0
	Tramandaí	31,8	24,7	27,9	7,6	48,6	2,4	30,5	41,2
	Cidreira	35,4	24,7	27,8	6,6	48,6	2,4	31,5	41,7
	Balneário Pinhal	21,2	14,1	27,7	5,8	48,4	2,4	31,5	49,4
	Palmares do Sul	56,6	38,9	27,6	3,9	46,2	1,4	35,6	47,9
	Mostardas	145,0	46,0	27,2	3,9	41,6	0,8	33,5	50,8
	Tavares	77,8	3,5	26,9	2,1	25,2	0,2	37,8	57,0
	São José do Norte	152,0	-	26,2	-	17,2	-	40,3	-
	Rio Grande	84,9	-	25,5	-	10,2	-	42,2	-
	Santa Vitória do Palmar	190,9	-	22,1	-	9,2	-	43,6	-

Os municípios são apresentados na orientação oeste-leste.

Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeira com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.

Unidade de	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probab Prese	ilidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)	
Conservação	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERN O
APA Costa Brava	3,5	3,5	27,4	25,51	66,6	6,6	25,5	44,71
ANT Conjunto Paisagístico de Cabo Frio	3,5	3,5	15,83	4,69	2,6	2,4	11,56	40,48
ANT Dunas de Cabo Frio e Arraial do Cabo	14,1	10,6	26,62	25,56	6,8	12,4	7,28	20,58
APA da Bacia do Rio São João (Mico Leão)	-	17,7	-	7,07	-	3,8	-	29,02
APA da Lagoa do Iriry	-	7,1	-	25,63	-	7,2	-	27,32
APA da Orla Marítima da Baía de Sepetiba APA da Orla Marítima	21,2	17,7	28,76	25,49	9,4	17,6	11,74	22,40
das Praias de Copacabana/Ipanema /Leblon/São Conrado e Barra da Tijuca	35,4	35,4	28,21	11,22	9,2	7,4	8,59	26,99
APA da Paisagem e do Areal da Praia do	3,5	3,5	26,3	7,36	7,8	7,2	9,8	26,26



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 197/331

Unidade de	Extensã (o de toque km)	Massa (t/	Máxima /km)	Probab Prese	ilidade de nça (%)	Tempo Mínimo (dias)	
Conservação	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERN O
Pontal								
APA da Prainha	3,5	3,5	25,70	4,64	5,0	3,8	9,96	36,44
APA das Brisas	-	-	-	-	-	-	-	-
APA das Lagunas e Florestas de Niterói APA das Pontas de	7,1	7,1	25,67	8,93	6,6	6,4	11,64	30,17
Copacabana e Arpoador e seus Entornos	3,5	3,5	27,1	11,10	8,6	7,4	8,6	37,84
APA de Ca0éia- Iguapé-Peruíbe	194,5	155,6	29,83	26,97	51,0	13,8	20,49	33,89
APA de Cairuçu	113,1	84,9	31,30	26,67	23,8	16,6	9,42	22,01
APA de Grumari	17,7	10,6	28,8	21,30	9,4	17,6	10,0	22,40
APA de Guaraqueçaba (Federal)	7,1	7,1	29,04	26,72	52,6	11,0	25,95	37,75
APA de Mangaratiba	35,4	49,5	15,4	25,64	4,8	9,0	17,2	12,22
APA de Maricá	17,7	17,7	27,20	14,39	9,6	13,6	7,61	25,82
APA de Massambaba	46,0	46,0	26,91	25,83	12,0	25,6	9,50	19,06
APA de Praia Mole	-	3,5	-	2,36	-	0,2	-	58,79
APA de Tamoios	88,4	81,3	30,78	28,98	14,8	17,6	9,25	12,83
APA do Lagamar	-	3,5	-	2,65	-	2,4	-	27,19
APA do Morro da Saudade	3,5	3,5	25,74	4,09	4,8	1,8	10,35	45,95
APA do Morro de Santana	-	3,5	-	14,32	-	3,8	-	29,31
APA do Morro do Morcego, Fortaleza de Santa Cruz e dos Fortes do Pico e do Rio Branco	3,5	3,5	16,47	1,80	4,8	1,0	11,64	33,49
APA do Morro dos Cabritos	10,6	10,6	27,09	11,22	8,6	7,4	8,59	37,84
APA do PNM de Marapendi	21,2	21,2	25,81	4,99	5,6	4,6	11,70	26,99
Babilônia e de São João	3,5	3,5	25,74	4,09	4,8	1,8	10,35	45,95
APA Estadual de Guaratuba	35,4	24,7	29,44	20,51	55,0	5,4	24,27	40,48
APA Ilha Comprida	134,4	113,1	29,53	26,95	49,2	14,0	20,99	37,07
APA Paisagem Carioca	7,1	3,5	25,74	4,09	4,8	1,8	10,35	45,95
APA Serras de Maricá (Apasermar)	28,3	24,7	28,52	26,25	15,2	26,6	6,94	23,27
ARIE Costeira de	28,3	28,3	29,55	26,65	86,2	20,0	24,58	35,08
ARIE da Ilha Comprida	10,6	10,6	29,02	25,91	45,6	9,6	21,58	39,06
Itapebussus/PN Itapebussus	7,1	21,2	2,06	20,00	0,2	7,4	45,30	26,28
ARIE de São	7,1	7,1	2,9	4,15	1,4	0,8	34,5	39,39



Pág. 198/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Unidade de Conservação	Extensã (o de toque km)	Massa Máxima (t/km)		Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
CONSELVAÇÃO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERN O
Sebastião								
ARIE do Guará	17,7	17,7	29,53	26,42	40,6	13,4	22,01	37,07
ARIE Ilha Ameixal	7,1	7,1	28,65	20,25	27,6	9,8	24,19	36,45
ESEC de Carijós	21,2	14,1	27,22	25,68	36,0	5,0	31,93	37,42
ESEC Juréia-Itatins	81,3	56,6	29,64	26,54	46,8	14,4	20,49	33,89
ESEC Tupinambás	17,7	10,6	28,8	21,30	9,4	17,6	10,0	22,40
MN Ilha dos Amores	3,5	3,5	9,82	1,48	2,2	0,4	19,43	55,25
MN Praia do Sucesso	3,5	3,5	25,67	8,93	6,6	6,4	11,64	30,17
PARNA da Lagoa do Peixe	84,9	3,5	26,95	0,89	25,2	0,2	37,76	59,10
PARNA da Serra da Bocaina	56,6	42,4	28,89	26,60	22,4	9,0	10,26	34,69
PARNA de Saint- Hilare/Lange	14,1	7,1	28,37	20,51	36,0	5,4	27,61	45,76
PARNA do Superagui	74,2	74,2	29,04	27,05	57,4	12,4	25,22	37,17
PARNA Restnga de Jurubatiba	-	60,1	-	25,62	-	7,4	-	26,66
PE de Ilhabela	123,7	102,5	31,09	27,66	46,2	24,4	10,69	21,47
PE da Costa do Sol	113,1	109,6	27,0	26,68	12,0	35,4	6,4	14,73
PE da Ilha Anchieta	10,6	10,6	31,16	26,53	30,0	9,4	10,58	38,65
PE da Ilha do Cardoso	53,0	53,0	28,95	27,16	56,4	14,6	22,63	36,89
PE da Ilha do Mel	3,5	3,5	28,85	26,86	55,4	11,8	26,50	38,11
PE da Ilha Grande	70,7	63,6	30,52	28,98	12,2	17,6	9,25	12,83
PE da Lagoa do Açu	-	10,6	-	2,65	-	2,4	-	27,19
PE da Serra da Tiririca	10,6	10,6	28,20	8,75	7,2	7,0	8,34	28,53
PE da Serra do Mar	240,4	162,6	30,37	26,7	34,6	12,4	11,54	31,4
PE da Serra do Tabuleiro	56,6	38,9	29,49	26,82	84,4	20,2	24,26	33,47
PE de Itapeva	17,7	14,1	26,72	25,52	44,2	7,0	31,07	45,21
PE do Boguaçu	7,1	3,5	29,19	2,93	34,4	1,4	25,48	46,31
PE do Itinguçu	21,2	17,7	29,63	27,38	46,0	15,2	21,13	31,24
PE do Prelado	17,7	14,1	29,62	26,47	46,8	12,6	21,82	36,33
PE do Rio Vermelho	28,3	28,3	29,44	26,75	89,0	23,6	24,06	33,76
PE Lagamar de Ca0eia	14,1	14,1	28,69	26,97	51,0	10,4	28,40	38,27
PE Paulo César Vinha	-	3,5	-	0,92	-	0,2	-	50,83
PE Restinga de Bertioga	49,5	35,4	29,8	4,91	18,2	2,8	18,4	39,05
PE Xixová-Japuí	17,7	14,1	29,68	19,93	24,8	12,6	22,03	32,74
PM da Boca da Barra	7,1	7,1	26,63	21,98	5,8	18,2	8,67	20,58
PM da Gamboa	3,5	3,5	6,59	6,65	2,8	8,0	16,00	20,58
PM da Lagoa de Geribá	3,5	3,5	2,18	22,97	1,6	11,8	32,14	23,95
PM da Lagoinha	7,1	7,1	2,11	26,22	0,8	18,8	34,21	20,74



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 199/331

Unidade de Conservação	Extensã (o de toque km)	Massa (t	Máxima /km)	Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERN O
PM da Praia do Forno	3,5	3,5	26,75	25,29	7,6	18,8	6,81	23,01
PM da Praia do Forte	3,5	3,5	6,59	6,65	2,8	8,0	16,00	20,58
PM das Dunas	3,5	3,5	26,09	13,89	5,6	5,6	7,39	22,52
PM Mata do Rio São João	-	7,1	-	1,84	-	0,6	-	33,02
PM Morro do Telégrafo	7,1	3,5	6,59	6,65	2,8	8,0	16,00	20,58
PM Morro dos Macacos	3,5	3,5	7,41	6,7	77,0	15,4	24,58	38,7
PME Dormitório das Garças	3,5	-	6,54	-	1,8	-	18,92	-
PMÉ Dormitório das Garças	3,5	-	6,54	-	1,8	-	18,92	-
PNM Barra da Tijuca	10,6	10,6	25,47	4,99	4,6	4,6	11,94	26,99
PNM da Galheta	3,5	3,5	28,50	26,75	87,8	22,0	24,50	33,76
PNM da Lagoa do Peri	31,8	21,2	29,57	26,72	87,0	21,2	23,84	34,25
PNM da Prainha	3,5	3,5	25,70	4,64	5,0	3,8	9,96	36,44
PNM de Grumari	17,7	10,6	28,76	21,30	9,4	17,6	9,96	22,40
PNM de Marapendi	17,7	17,7	25,53	4,99	5,2	4,6	11,70	26,99
PNM do Atalaia	3,5	3,5	28,1	7,52	60,4	2,4	26,0	44,24
PNM do Bougainville	3,5	3,5	29,63	26,49	46,0	14,8	21,13	31,24
PNM do Juqueriquerê	7,1	7,1	27,79	12,61	15,4	1,2	19,89	49,45
PNM do Rio Perequê	3,5	3,5	28,3	4,80	41,2	2,4	28,1	46,38
PNM do Vilão	3,5	3,5	29,63	26,49	46,0	14,8	21,13	31,24
PNM dos Manguezais do Rio Preto	7,1	7,1	29,83	27,66	48,6	18,8	20,27	31,24
PNM Estuário do Rio Macaé	-	7,1	-	25,78	-	6,0	-	27,17
PNM Mico-Leão- Dourado	3,5	3,5	26,1	13,89	5,6	5,6	7,4	22,52
PNM Paisagem	3,5	3,5	25,74	4,09	4,8	1,8	10,35	45,95
PNM Piacabucu	17 7	14 1	29.62	13 78	21.6	8.0	21 21	31.88
PNM Restinga do	10,6	7,1	29,61	19,65	43,6	10,6	21,21	33,96
RDS da Barra do Una	10.6	10.6	29.36	25.59	39.4	12.8	20.83	36.11
REBio Estadual da Praia do Sul	24,7	24,7	30,78	26,42	14,8	8,6	9,25	23,08
REBio Estadual de Guaratiba	46,0	46,0	26,91	25,83	12,0	25,6	9,50	19,06
REBio Praia do Rosa	7,1	7,1	29,44	26,77	87,2	21,6	24,24	36,19
RESEC da Ilha do Cabo Frio	7,1	7,1	27,01	26,68	11,2	35,4	6,38	14,73
RESEC da Juatinga	56,6	46,0	31,3	26,65	23,8	16,6	9,4	22,01
RESEC de Massambaba	14,1	14,1	26,80	25,83	12,0	25,6	9,50	19,06
RESEC do Tauá	3,5	3,5	1,38	3,87	0,2	0,6	48,01	49,94
RESEX Ilha do Tumba	21,2	21,2	28,77	26,98	51,0	10,4	24,03	37,36

Técnico Responsável

Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

200/331

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Unidade de	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probab Prese	ilidade de ença (%)	Tempo Mínimo (dias)	
Conservação	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERN O
RPPN Marina do Conde	7,1	7,1	28,8	16,92	30,8	7,8	19,8	28,76
RPPN Morro do Curussu Mirim	3,5	3,5	27,60	23,61	8,8	1,8	13,52	44,67
RPPN Morro dos Zimbros	3,5	3,5	26,68	25,43	21,0	2,8	34,93	47,48
RPPN Parque da Preguiça	-	10,6	-	4,55	-	0,4	-	32,58
RPPN Reserva Rizzieri	10,6	3,5	26,05	10,18	2,0	1,8	20,71	37,31
RPPN Sítio Shangrilah	-	3,5	-	14,32	-	3,8	-	29,31
RPPN Toque Toque Pequeno	10,6	3,5	26,05	10,18	2,0	1,8	20,71	37,31
de Maricá (Revissermar)	14,1	14,1	28,10	25,77	13,0	23,2	7,03	26,57

Tabela II.6.1.2.3.1.3.3.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Ponto de vazamento SPA3.

Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	NVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃOI	NVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Alcatrazes	2,0	2,0	10,7	1,2	17,0	1,2	21,9	51,6
APA Anhatorim	32,2	32,2	19,3	6,2	62,8	5,6	25,7	36,8
APA Baía de Paraty, Paraty Mirim e Saco do Mamanguá	29,0	29,0	4,6	2,1	4,8	1,0	22,9	43,8
APA Costa das Algas	-	302,4	-	1,4	-	0,6	-	48,2
APA da Baleia Franca	1218,0	1218,0	116,5	45,0	92,0	27,4	22,9	31,7
APA de Três Ilhas	-	11,2	-	1,0	-	0,2	-	50,4
APA do Arquipélago de Santana	26,3	433,6	1,2	7,3	0,4	8,0	44,7	25,0
APA do Morro do Leme	1,1	1,1	4,5	1,8	6,2	2,8	10,3	41,4
APA do Pau Brasil	73,6	73,6	11,0	3,5	6,6	21,6	6,6	20,4
APA Marinha da Armação de Búzios	139,0	184,0	3,4	3,8	3,6	21,0	16,1	20,6
APA Marinha do Litoral Centro	4449,6	4449,6	164,0	13,0	65,4	35,4	11,0	22,0
APA Marinha do Litoral Norte	3052,9	3052,9	115,2	15,0	54,0	37,6	8,2	20,3
APA Marinha do Litoral Sul	3626,6	3626,6	164,0	25,8	72,0	24,0	18,6	26,8
ARIE Baía de Guanabara	27,0	2,5	6,1	1,8	6,2	2,8	10,0	41,4
ARIE Baía de Sepetiba	294,0	426,0	2,9	10,5	3,6	10,6	12,9	11,8
ARIE Ilhas Queimada Grande e Queimada Pequena	1,3	1,3	10,5	4,0	61,8	22,8	14,6	24,6



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 201/331

Unidade de Conservação	Área com toque de óleo (Km²)		Massa (t/ł	Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	
ESEC de Tamoios	43,2	49,1	6,0	2,6	5,2	2,6	18,4	32,2	
ESEC dos Tupiniquins	16,5	16,5	94,1	18,0	61,0	20,0	18,2	31,0	
ESEC Tupinambás	22,5	22,5	68,3	15,0	51,2	18,4	10,4	21,8	
MN das Ilhas Cagarras	1,1	1,1	17,8	3,3	13,6	24,2	6,6	18,7	
PARNA Marinho das Ilhas dos Currais	13,4	13,4	13,3	5,6	63,8	16,2	23,5	35,5	
PEM da Laje de Santos	50,0	50,0	6,1	5,0	60,2	29,6	11,3	22,5	
PM Ilha Rio da Praia	2,1	2,1	25,0	6,5	34,0	9,4	20,1	29,5	
PNM do Arquipélago de Santana	-	7,0	-	4,1	-	7,2	-	26,5	
PNM dos Corais de Armação dos Búzios	-	0,2	-	2,3	-	6,2	-	31,9	
RDS Barra do Una (Setor Marinho)	19,2	19,2	164,0	9,0	48,4	16,4	20,3	34,5	
RDS do Aventureiro	10,3	10,3	22,2	5,2	11,8	8,0	9,2	18,3	
REBio Marinha do Arvoredo	165,0	165,0	24,7	18,3	88,8	26,6	22,8	32,0	
RESEX Marinha Arraial do Cabo	486,0	486,0	46,6	16,0	20,6	51,8	5,8	7,3	
RESEX Marinha de Itaipu	36,0	36,0	15,0	4,0	10,8	17,4	7,8	28,9	
RESEX Marinha Pirajubaé	7,5	0,2	2,8	2,2	1,2	0,4	45,1	59,1	
RVS das Ilhas do Abrigo e Guararitama	2,9	2,9	114,0	13,0	45,0	13,2	21,6	34,0	
RVS de Santa Cruz	-	31,0	-	1,3	-	0,2	-	57,1	
RVS Ilha dos Lobos	1,4	1,4	7,4	16,6	46,6	7,4	31,1	45,1	
ZA-PARNA Restinga de Jurubatiba	6,3	493,7	1,1	8,7	0,2	7,6	44,3	25,8	

II.6.1.2.3.1.4. Integração dos resultados

A seguir são apresentados os resultados integrados dos três pontos de vazamentos para o volume de blowout nos dois períodos simulados, verão e inverno.

II.6.1.2.3.1.4.1. Vazamento de 275.160 m³

II.6.1.2.3.1.4.1.1. Verão

A seguir são apresentados os resultados dos três pontos de vazamentos integrados para o volume de blowout e período de verão. São apresentados as probabilidades de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima na costa.



No período de verão a deriva do óleo foi preferencialmente para sudoeste dos pontos de vazamento, devido à influência da Corrente do Brasil e dos ventos de nordeste. As probabilidades entre 90-100% se estendem até a costa de Santa Catarina. Há probabilidade de toque de óleo na costa em 5 estados, desde o município de Macaé-RJ a Santa Vitória do Palmar-RS. Os municípios entre Peruíbe-SP e Palmares do Sul-RS apresentaram as probabilidades mais altas, sendo que Florianópolis-SC foi o que apresentou o maior valor (91%).

Na coluna d'água as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Os maiores valores, acima de 90%, se restringem às primeiras camadas de profundidade, até 90 m. No fundo marinho, a área de probabilidade se estende do Rio de Janeiro até o limite sul do domínio, no Rio Grande do Sul, em profundidades menores que 50 metros. As maiores probabilidades (acima de 40%) são observadas em frente ao estado de São Paulo até Santa Catarina.

O tempo mínimo de chegada de óleo à costa foi de 6,38 dias, observado em Arraial do Cabo-RJ e destaca-se que em até 3 dias o óleo atinge uma distância de aproximadamente 160 km dos pontos de vazamento e, em 5 dias, de 230 km. O município de Macaé-RJ apresentou o maior tempo de chegada do óleo (51,16 dias). Foi registrado um valor máximo de concentração de óleo na costa de 31,24 toneladas por km, no município de Parati-RJ.

Coordenador da Equipe

Disprooceano





Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.







Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-2 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.

Coordenador da Equipe

prooceano



Pág. 205/331



Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.









Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-4 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.

Coordenador da Equipe

Drooceano



Pág. 207/331



Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-5 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.







Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-6 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de verão. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.

Coordenador da Equipe

Deprooceano



Pág. 209/331



Figura II.6.1.2.3.1.4.1.1-7 - Massa máxima de óleo na costa na condição de verão para vazamento de blowout. Resultado da integração dos 3 pontos.

II.6.1.2.3.1.4.1.2. Inverno

A seguir são apresentados os resultados dos três pontos de vazamentos integrados para o volume de blowout e período de inverno. São apresentados as probabilidades de presença de óleo, tempo mínimo de chegada e massa máxima na costa.

Deprooceano



Neste cenário é possível observar que a classe de 90-100% abarca uma grande região no entorno dos pontos de vazamento, não apresentando um padrão bem definido de deriva, como melhor observado no período de verão. No inverno a área de probabilidade é menos alongada para sudoeste que no verão, porém é mais alongada para o norte. Há probabilidade de toque de óleo na costa em 5 estados, desde o município da Serra-ES a São José do Norte-RS. O município de Arraial do Cabo foi o que apresentou a maior probabilidade de chegada de óleo (42%), menor tempo mínimo (11,02 dias) e maior concentração de óleo acumulado na costa (30,24 t/km).



Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-1 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.







Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-2 - Mapa de probabilidade máxima de presença de óleo na coluna d'água para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.







Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-3 - Mapa de probabilidade de presença de óleo no fundo marinho para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.





Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-4 - Mapa de probabilidade de presença de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.









Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-5 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na superfície para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.





Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-6 - Mapa de tempo mínimo de chegada de óleo na costa para um vazamento de blowout, na condição de inverno. Simulação de 60 dias. Resultado da integração dos 3 pontos.







Figura II.6.1.2.3.1.4.1.2-7 - Massa máxima de óleo na costa na condição de inverno para vazamento de blowout. Resultado da integração dos 3 pontos.

Na coluna d'água as probabilidades máximas chegam até 100%, seguindo o mesmo padrão observado na superfície. Assim como no período de verão, os maiores valores, acima de 90%, se restringem às primeiras camadas de profundidade, até 90 m. A área de probabilidade no fundo marinho se estende do sul do Espírito Santo até o norte de Rio Grande do Sul. Apesar da grande extensão, a classe de probabilidade predominante é de 0-5%.

Em até 3 dias após o início do vazamento o óleo atinge uma distância de aproximadamente 140 km dos pontos de vazamento e, em 5 dias, de 230 km.



Pág. 217/331

A seguir, na Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-1, serão apresentados os valores dos resultados integrados de massas máximas, probabilidade e tempo mínimo de chegada de óleo de cada município com possibilidade de serem atingidos pelo óleo em um evento de *blowout*, além da extensão de toque em cada um deles. Na Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-2 e na Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-3 são apresentados estes resultados integrados para as Unidades de Conservação.

Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-1- Extensão de toque, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nos municípios com possibilidade de serem atingidos em um evento de blowout (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.

UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Serra	-	14,1	-	2,4	-	0,4	-	57,5
	Vitória	-	3,5	-	2,4	-	0,4	-	57,5
	Vila Velha	-	14,1	-	2,4	-	0,4	-	53,7
ES	Guarapari	-	21,2	-	2,4	-	0,6	-	50,8
	Anchieta	-	3,5	-	2,1	-	0,2	-	56,2
	Marataízes	-	7,1	-	2,4	-	0,4	-	55,6
	Presidente Kennedy	-	3,5	-	2,0	-	0,2	-	58,4
	São Francisco de Itabapoana	-	7,1	-	4,7	-	0,4	-	56,0
	São João da Barra	-	7,1	-	2,5	-	0,4	-	32,6
	Campos dos Goytacazes	-	42,4	-	25,5	-	7,8	-	19,7
	Quissamã	-	67,2	-	26,7	-	8,0	-	18,5
	Carapebus	-	28,3	-	25,7	-	8,8	-	18,2
	Macaé	7,1	28,3	2,1	25,8	0,2	9,4	51,2	19,1
	Rio das Ostras	14,1	35,4	2,1	25,6	0,2	9,8	34,7	19,7
ß	Casimiro de Abreu	7,1	7,1	1,6	21,9	0,6	7,0	34,9	19,3
	Cabo Frio	49,5	67,2	26,6	26,8	7,0	24,2	7,3	15,1
	Armação de Búzios	24,7	35,4	5,5	27,2	2,0	23,0	31,6	17,9
	Arraial do Cabo	53,0	56,6	28,0	30,3	12,4	42,0	6,4	11,0
	Araruama	17,7	17,7	26,9	29,7	11,8	24,8	10,0	14,7
	Saquarema	46,0	46,0	27,4	29,9	11,8	25,6	6,6	12,9
	Maricá	70,7	70,7	28,6	29,8	16,6	31,2	6,5	15,4
	Niterói	17,7	28,3	28,2	28,2	7,8	10,4	7,8	19,0
	Rio de Janeiro	120,2	137,9	29,7	28,7	10,0	21,2	7,3	11,9

Técnico Responsável

Pág. 218/331



UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Itaguaí	7,1	7,1	2,9	26,5	0,4	4,2	24,6	28,2
	Mangaratiba	31,8	49,5	12,7	26,5	3,6	12,4	20,3	13,7
	Angra dos Reis (Ilha Grande)	77,8	77,8	30,9	29,0	16,4	21,4	9,3	12,8
	Angra dos Reis	28,3	35,4	15,3	27,1	4,0	10,4	17,0	27,3
	Parati	152,0	116,7	31,3	28,8	24,2	20,4	9,3	20,1
	Ubatuba	145,0	134,4	31,2	27,0	34,2	12,0	10,3	25,0
	Caraguatatuba	56,6	35,4	30,4	25,7	22,6	3,0	13,5	32,9
	Ilhabela	127,3	116,7	31,3	27,7	58,0	30,4	10,6	18,2
	São Sebastião	91,9	74,2	29,6	25,5	16,6	6,2	16,0	28,4
	Bertioga	77,8	77,8	29,9	27,8	35,4	11,0	17,0	28,1
	Guarujá	56,6	56,6	30,5	27,9	46,8	16,4	14,4	27,2
	Santos	17,7	14,1	29,6	27,7	30,4	7,8	19,2	28,3
SP	São Vicente	21,2	14,1	29,8	14,8	15,6	6,0	20,0	31,5
	Praia Grande	56,6	46,0	30,0	27,6	36,6	14,8	18,5	27,8
	Mongaguá	31,8	31,8	30,0	27,6	44,4	14,8	18,8	27,8
	Itanhaém	49,5	49,5	30,0	27,4	49,0	16,6	19,5	28,7
	Peruíbe	63,6	49,5	30,0	27,4	54,2	16,0	20,1	29,6
	Iguape	137,9	130,8	30,0	27,9	59,0	16,8	20,4	30,4
	Ilha Comprida	134,4	130,8	29,7	27,3	62,0	16,6	21,0	33,8
	Cananéia	95,5	91,9	29,1	27,3	65,8	16,2	22,6	30,7
	Guaraqueçaba	74,2	70,7	29,1	27,3	65,8	14,8	24,7	35,3
	Paranaguá	10,6	7,1	29,1	26,9	64,2	11,8	25,4	36,9
РК	Pontal do Paraná	49,5	35,4	29,6	25,8	55,8	7,6	24,7	36,8
	Matinhos	35,4	31,8	29,7	25,7	59,0	8,4	23,8	36,8
	Guaratuba	35,4	28,3	29,7	25,7	67,2	7,6	23,9	40,5
	Itapoá	42,4	38,9	29,7	25,7	74,6	9,4	23,8	39,9
	São Francisco do Sul	3,5	3,5	26,5	0,5	12,8	0,2	25,9	48,5
	Balneário Barra do Sul	21,2	14,1	29,6	25,7	66,4	7,0	24,1	28,1
	Araquari	21,2	14,1	29,6	26,3	65,8	3,0	24,3	29,0
	Barra Velha	28,3	28,3	29,5	26,5	69,2	4,0	23,9	29,1
SC	Piçarras	14,1	14,1	29,5	26,0	65,6	2,2	24,0	28,9
	Penha	31,8	31,8	28,2	24,1	82,8	15,2	22,3	26,4
	Navegantes	21,2	17,7	29,7	25,7	68,8	7,2	23,4	27,3
	Itajaí	21,2	17,7	29,6	26,7	77,4	4,0	24,3	29,0
	Balneário Camboriú	28,3	28,3	29,5	26,7	84,6	8,6	23,3	27,0
	Itapema	31,8	24,7	28,8	26,7	76,8	8,6	23,3	27,0
	Porto Belo	46,0	42,4	29,5	26,7	86,4	13,6	23,1	28,9

Derooceano

Técnico Responsável



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 219/331

UF	MUNICÍPIOS	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
		VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
	Bombinhas	31,8	28,3	29,5	27,0	88,4	20,8	22,1	26,3
	Tijucas	28,3	21,2	28,8	11,8	51,8	4,6	24,6	39,1
	Governador Celso Ramos	42,4	28,3	28,4	11,3	78,4	9,4	23,1	34,9
	Biguaçu	35,4	14,1	28,4	2,4	38,0	0,4	26,4	52,1
	São José	28,3	7,1	26,7	4,9	11,4	1,4	34,9	50,7
	Florianópolis	183,8	130,8	29,6	27,6	91,0	28,0	20,0	28,1
	Palhoça	60,1	46,0	29,5	26,9	88,2	18,0	24,0	28,6
	Paulo Lopes	28,3	28,3	29,5	27,1	88,2	18,0	24,0	31,1
	Guaropaba	38,9	38,9	29,5	27,1	90,0	22,0	23,8	29,6
	Imbituba	56,6	56,6	29,5	27,5	90,2	24,0	24,2	30,5
	Laguna	67,2	60,1	29,2	26,8	87,6	20,6	24,0	32,5
	Jaguaruna	81,3	67,2	28,7	26,1	67,4	15,0	26,8	33,6
	lçara	35,4	35,4	28,3	25,9	65,4	13,4	27,2	38,9
	Araranguá	38,9	38,9	28,3	26,0	60,2	12,0	27,9	43,5
	Balneário Arroio do Silva	46,0	42,4	28,3	26,0	54,0	9,8	27,9	42,8
	Balneário Gaivota	49,5	49,5	28,3	25,9	49,6	8,6	28,0	43,3
	Passo de Torres	35,4	28,3	27,9	25,9	49,0	7,0	29,8	41,8
RS	Torres	38,9	28,3	28,5	25,5	49,0	7,0	30,5	44,7
	Arroio do Sal	53,0	38,9	28,1	25,9	55,4	7,8	30,3	43,4
	Terra de Areia	10,6	10,6	27,6	25,6	42,0	6,0	30,3	44,8
	Capão da Canoa	42,4	31,8	28,1	25,5	58,0	6,2	30,8	45,6
	Xangri-lá	24,7	17,7	27,6	18,1	50,4	5,2	30,7	39,8
	Osório	24,7	14,1	27,9	10,3	51,6	4,2	30,0	39,8
	Imbé	31,8	21,2	27,9	9,0	56,6	4,6	30,0	39,9
	Tramandaí	31,8	24,7	27,9	10,9	57,8	4,2	30,4	39,8
	Cidreira	35,4	24,7	27,8	6,6	57,8	4,2	31,2	39,8
	Balneário Pinhal	21,2	14,1	27,8	5,8	53,0	2,4	31,5	43,5
	Palmares do Sul	56,6	38,9	28,5	3,9	51,6	1,6	31,9	47,9
	Mostardas	176,8	67,2	27,9	3,9	48,0	1,0	33,0	43,2
	Tavares	81,3	10,6	26,9	2,1	31,6	0,2	37,1	43,9
	São José do Norte	159,1	3,5	27,1	1,8	20,2	0,4	37,5	54,2
	Rio Grande	88,4	-	26,2	-	12,8	-	41,9	-
	Santa Vitória do Palmar	198,0	-	22,1	-	10,0	-	41,9	-

Os municípios são apresentados na orientação norte-sul.

Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2 220/331

Pág.



Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-2- Extensão de toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação costeiras com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.

Unidade de Conservação	Extensão de toque (km)		Massa Máxima (t/km)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Costa Brava ANT Conjunto	3,5	3,5	28,7	26,2	76,8	8,6	23,3	27,4
Paisagístico de Cabo Frio ANT Dunas de Cabo Frio	3,5	3,5	15,8	19,4	2,6	7,0	11,6	21,4
e Arraial do Cabo APA da Bacia do Rio São	14,1	10,6	26,6	25,6	7,0	20,0	7,3	19,7
João (Mico Leão)	10,6	17,7	2,2	21,9	0,6	7,0	34,9	19,3
APA da Lagoa do Iriry	-	7,1	-	25,6	-	9,8	-	19,7
APA da Lagoa Grande	-	10,6	-	2,4	-	0,4	-	53,7
APA da Orla Marítima da Baía de Sepetiba APA da Orla Marítima das Praias de	35,4	35,4	28,8	28,7	9,4	21,2	9,9	19,8
Copacabana/Ipanema/Le								
blon/Sao Conrado e Barra da Tijuca APA da Paisagem e do	35,4	35,4	28,2	26,8	10,0	18,8	7,3	23,9
Areal da Praia do Pontal	31,8	31,8	28,3	27,5	9,8	13,0	8,4	19,8
APA da Prainha	3,5	3,5	26,8	26,6	5,6	13,2	9,9	22,0
APA das Brisas	3,5	3,5	11,1	10,0	3,0	8,4	35,3	31,3
APA das Lagunas e Florestas de Niterói APA das Pontas de	7,1	7,1	26,9	27,5	7,8	10,0	7,9	19,3
e seus Entornos APA de Cananéia-	3,5	3,5	27,1	27,5	8,6	12,6	8,1	23,7
Iguapé-Peruíbe	194,5	180,3	30,0	27,9	62,0	16,6	20,1	30,4
APA de Cairuçu	116,7	99,0	31,3	28,8	24,2	20,4	9,3	20,1
APA de Grumari APA de Guaraqueçaba	17,7	17,7	28,8	28,7	9,4	21,2	8,6	20,9
(Federal)	7,1	7,1	29,0	27,1	60,8	12,2	25,9	36,8
APA de Iquipari	-	3,5	-	2,3	-	0,2	-	57,3
APA de Mangaratiba	42,4	63,6	24,2	27,1	5,8	16,4	17,2	12,2
APA de Maricá	17,7	17,7	28,1	29,2	12,8	19,2	6,5	16,9
APA de Massambaba	46,0	49,5	26,9	29,7	12,0	30,2	9,5	12,6
APA de Praia Mole	-	7,1	-	2,4	-	0,4	-	57,5
APA de Tamoios	99,0	109,6	30,9	29,0	16,4	21,4	9,3	12,8
APA do Lagamar APA do Morro da	-	10,6	-	9,9	-	2,4	-	19,7
Saudade APA do Morro de	3,5	3,5	25,7	26,8	5,4	7,2	10,4	19,8
Santana	3,5	3,5	0,5	15,4	0,2	6,0	51,2	27,6

Técnico Responsável


Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 221/331

Unidade de Conservação	Extensã (o de toque km)	Massa (t	ı Máxima /km)	Probab Prese	oilidade de ença (%)	Tempo (d	o Mínimo Jias)
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA do Morro do Morcego, Fortaleza de Santa Cruz e dos Fortes								
do Pico e do Rio Branco APA do Morro dos	3,5	3,5	18,8	26,5	4,8	8,0	11,6	19,5
Cabritos APA do PNM de	10,6	10,6	27,1	27,5	8,6	12,6	8,1	19,8
Marapendi APA dos Morros da	21,2	21,2	25,8	26,9	5,6	10,6	7,5	23,2
Babilônia e de São João APA Estadual de	3,5	3,5	25,7	26,8	5,4	7,2	10,4	19,8
Guaratuba	35,4	28,3	29,7	25,7	67,2	7,6	23,9	40,5
APA Ilha Comprida APA Municipal da Lagoa	134,4	130,8	29,7	27,3	62,0	16,6	21,0	33,8
de Jacuném APA Municipal	-	3,5	-	0,5	-	0,2	-	57,7
Tartarugas	-	3,5	-	2,1	-	0,2	-	56,2
APA Paisagem Carioca APA Serras de Maricá	7,1	7,1	25,7	26,8	5,4	7,2	10,4	19,8
(Apasermar) ARIE Costeira de	28,3	28,3	28,6	29,8	16,6	31,2	6,6	15,4
Zimbros	28,3	28,3	29,5	27,0	88,4	20,8	22,1	26,3
ARIE da Ilha Comprida ARIE de Itapebussus/PN	10,6	10,6	29,1	27,1	56,0	11,6	21,6	35,4
Itapebussus	7,1	21,2	2,1	20,0	0,2	9,4	45,3	19,9
ARIE de São Sebastião	7,1	7,1	7,5	4,3	2,4	1,6	28,6	39,4
ARIE do Guará	17,7	17,7	29,5	27,2	51,4	16,6	21,5	33,8
ARIE Ilha Ameixal	7,1	7,1	29,1	25,7	31,2	11,2	20,6	32,7
ESEC de Carijós	21,2	14,1	28,4	25,7	48,4	5,8	27,9	33,2
ESEC Juréia-Itatins	81,3	74,2	30,0	26,8	57,4	16,8	20,1	30,8
ESEC Tupinambás	17,7	17,7	28,8	28,7	9,4	21,2	8,6	20,9
MN Ilha dos Amores MN Municipal Falésias de	3,5	3,5	10,2	26,5	2,2	5,6	19,4	30,1
Marataízes	-	3,5	-	0,7	-	0,2	-	56,6
MN Pedra de Itapuca	-	3,5	-	25,5	-	0,4	-	58,2
MN Pedra do Índio	-	3,5	-	25,5	-	0,4	-	58,2
MN Praia do Sucesso PARNA da Lagoa do	3,5	3,5	26,9	27,5	7,8	10,0	7,9	19,3
Peixe PARNA da Serra da	95,5	7,1	26,9	1,9	31,6	0,2	36,8	43,9
Bocaina PARNA de Saint-	74,2	63,6	30,8	26,7	22,4	9,8	10,1	31,5
Hilare/Lange	14,1	10,6	29,7	25,7	50,0	5,4	23,9	43,5
PARNA do Superagui PARNA Restnga de	77,8	74,2	29,1	27,3	65,8	14,8	24,7	35,3
Jurubatiba	-	60,1	-	26,7	-	8,8	-	18,2
PE de Ilhabela	123,7	113,1	31,3	27,7	58,0	30,4	10,6	18,2
PE da Costa do Sol	113,1	116,7	28,0	30,3	12,4	42,0	6,4	11,0
PE da Ilha Anchieta	10,6	10,6	31,2	26,8	34,2	12,0	10,5	33,5
PE da Ilha do Cardoso	53,0	53,0	29,1	27,3	65,8	16,2	22,6	30,7

Derooceano

Técnico Responsável

Relatório BR 00000000/00 **Pág.** 222/331 Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos



Unidade de Conservação	Extensã (I	o de toque km)	Massa (t	Máxima /km)	Probab Prese	oilidade de ença (%)	Tempo (c	o Mínimo lias)
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
PE da Ilha do Mel	3,5	3,5	29,1	26,9	64,2	11,8	25,4	36,9
PE da Ilha Grande	74,2	74,2	30,9	29,0	16,4	21,4	9,3	12,8
PE da Lagoa do Açu	-	24,7	-	9,9	-	2,4	-	19,7
PE da Serra da Tiririca	10,6	10,6	28,2	28,2	7,2	10,4	6,7	19,0
PE da Serra do Mar	240,4	187,4	30,4	27,6	36,6	14,6	10,3	25,0
PE da Serra do Tabuleiro	56,6	46,0	29,5	26,9	88,2	21,2	24,0	28,6
PE de Itapeva	17,7	14,1	28,0	25,5	49,0	7,0	30,5	44,9
PE do Boguaçu	7,1	3,5	29,6	14,4	45,8	3,6	23,9	44,4
PE do Itinguçu	21,2	21,2	29,8	27,4	54,2	16,0	20,6	29,6
PE do Prelado	17,7	17,7	29,8	26,8	59,0	14,2	20,4	33,1
PE do Rio Vermelho	28,3	28,3	29,5	26,9	90,8	23,6	20,6	28,1
PE Lagamar de Ca0eia	14,1	14,1	28,8	27,0	59,8	12,6	27,1	36,6
PE Lazer de Paraty-Mirim	3,5	-	2,5	-	0,4	-	48,1	-
PE Paulo César Vinha	-	10,6	-	2,4	-	0,6	-	50,8
PE Restinga de Bertioga	49,5	49,5	29,9	25,9	20,2	5,2	18,4	31,6
PE Xixová-Japuí	17,7	14,1	30,0	26,6	29,4	14,2	18,7	31,0
PM da Boca da Barra	7,1	7,1	26,6	26,3	5,8	24,2	8,7	20,6
PM da Gamboa	3,5	3,5	6,6	6,8	2,8	10,2	16,0	20,6
PM da Lagoa de Geribá	3,5	3,5	2,4	26,4	1,6	16,0	32,1	20,1
PM da Lagoinha	7,1	7,1	4,1	27,2	2,0	23,0	31,6	18,6
PM da Praia do Forno	3,5	3,5	26,7	27,6	7,6	24,0	6,8	13,8
PM da Praia do Forte	3,5	3,5	6,6	6,8	2,8	10,2	16,0	20,6
PM das Dunas	3,5	3,5	26,1	17,0	5,6	11,4	7,4	19,7
PM do Manguezal de	25		2.2		0.4		52.6	
PM do Morro da	3,5	-	2,2	-	0,4	-	52,0	-
Manteigueira	-	3,5	-	2,4	-	0,2	-	56,3
PM Mata do Rio São	35	71	16	4.0	0.2	3.0	31.1	21.0
Dudu DM Morro do Telégrafo	3,5 7 1	7,1	1,0 6.6	4,9 6.8	0,2	10.2	16.0	21,0
PM Morro dos Macacos	7,1	7,1	0,0 7 4	0,0	2,0	10,2	22.0	20,0
PME Dormitório das	5,5	5,5	7,4	7,2	02,0	17,0	22,9	51,0
Garças	3,5	3,5	6,5	2,3	1,8	0,2	18,9	59,4
PNM Barra da Tijuca	10,6	10,6	25,6	26,8	4,6	10,6	11,9	23,2
PNM da Galheta	3,5	3,5	29,2	26,9	88,2	22,8	21,0	28,2
PNM da Lagoa do Peri	31,8	24,7	29,6	26,9	89,2	22,6	23,2	31,0
PNM da Prainha	3,5	3,5	25,7	15,9	5,6	8,4	9,9	24,3
PNM de Grumari	17,7	17,7	28,8	28,7	9,4	21,2	8,6	20,9
PNM de Marapendi	17,7	17,7	25,6	26,9	5,2	10,6	10,6	23,2
PNM do Atalaia	3,5	3,5	29,6	26,7	77,4	4,0	24,3	29,0
PNM do Bougainville	3,5	3,5	29,8	26,6	54,2	15,4	21,1	29,7
PNM do Juqueriquerê	7,1	7,1	28,6	25,5	19,2	2,0	14,6	48,1
PNM do Rio Perequê	3,5	3,5	28,7	22,0	52,0	3,8	26,4	43,2
PNM do Vilão	3,5	3,5	29,8	26,6	54,2	15,4	21,1	29,7

Técnico Responsável

 Relatório
 Revisão 00

 BR 0000000/00
 04/2015



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 223/331

Unidade de Conservação	Extensã (o de toque km)	Massa (t	a Máxima /km)	Probab Prese	oilidade de ença (%)	Temp (d	o Mínimo dias)
	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
PNM dos Manguezais do Rio Preto PNM Estuário do Rio	7,1	7,1	30,1	27,7	62,0	18,8	18,3	29,7
Macaé	3,5	7,1	0,5	25,8	0,2	8,0	51,2	20,0
PNM Mico-Leão-Dourado	3,5	3,5	26,1	17,0	5,6	11,4	7,4	19,7
PNM Paisagem Carioca	3,5	3,5	25,7	26,8	5,4	7,2	10,4	19,8
PNM Piaçabuçu	17,7	14,1	29,9	25,5	26,2	12,4	20,8	30,7
PNM Restinga do Guará	10,6	10,6	29,6	27,0	49,0	13,0	21,1	30,7
RDS Concha D'ostra	-	3,5	-	2,4	-	0,2	-	54,7
RDS da Barra do Una REBio Estadual da Praia	10,6	10,6	29,6	26,2	45,4	14,6	20,6	32,6
do Sul REBio Estadual de	28,3	24,7	30,8	26,5	16,0	14,8	9,3	21,2
Guaratiba	46,0	49,5	26,9	29,7	12,0	30,2	9,5	12,6
REBio Praia do Rosa RESEC da Ilha do Cabo	7,1	7,1	29,5	26,8	89,6	21,6	24,2	34,0
Frio	7,1	7,1	28,0	30,3	12,4	42,0	6,4	11,0
RESEC da Juatinga	60,1	53,0	31,3	28,8	24,2	20,4	9,3	20,1
RESEC de Massambaba	14,1	17,7	26,9	28,4	12,0	30,2	9,5	12,6
RESEC do Tauá	3,5	3,5	1,6	14,7	0,2	4,8	47,6	22,0
RESEX Ilha do Tumba RPPN Fazenda	21,2	21,2	29,0	27,2	59,8	12,6	24,0	35,3
Cachoeirinha RPPN Fazenda Santa	-	3,5	-	6,4	-	0,6	-	45,3
Izabel	7,1	7,1	28,9	27,8	31,2	10,0	19,5	28,2
RPPN Marina do Conde RPPN Morro do Curussu	7,1	7,1	29,5	27,5	35,4	11,0	15,8	28,1
Mirim	3,5	3,5	28,8	26,6	37,2	3,2	13,4	32,9
RPPN Morro dos Zimbros RPPN Parque da	3,5	3,5	26,8	25,5	26,0	3,8	28,0	47,5
Preguiça	3,5	10,6	2,2	13,8	0,2	4,4	57,4	19,7
RPPN Reserva Rizzieri	10,6	3,5	26,0	10,2	3,0	2,6	16,6	33,1
RPPN Sítio Shangrilah RPPN Toque Toque	3,5	3,5	0,5	15,4	0,2	6,0	51,2	27,6
Pequeno RVS Municipal Serras de	10,6	3,5	26,0	25,5	3,0	5,6	16,6	29,1
Maricá (Revissermar)	14,1	14,1	28,4	29,8	14,2	25,8	6,7	15,4



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2 224/331

Pág.



Tabela II.6.1.2.3.1.4.1.2-3- Área com toque de óleo, massa máxima, probabilidade de presença e tempo mínimo de chegada de óleo nas Unidades de Conservação marinhas com possibilidade de serem atingidas em um derrame de grande volume (275.160 m³), nos cenários de verão e inverno. Resultado da integração para os 3 pontos simulados.

Unidade de	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
Conservação	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
APA Alcatrazes	2,0	2,0	16,5	1,4	17,0	2,2	19,2	42,3
APA Anhatorim	32,2	32,2	36,6	6,2	73,4	9,6	23,3	32,6
APA Baía de Paraty, Paraty Mirim e Saco do Mamanguá	43,0	29,0	11,8	2,6	6,2	2,0	22,9	43,8
APA Costa das Algas	33,0	805,8	0,9	4,3	0,2	2,4	56,3	45,4
APA da Baleia Franca	1218,0	1218,0	144,6	70,1	92,6	29,8	22,0	28,1
APA de Três Ilhas	-	62,5	-	1,7	-	1,2	-	50,4
APA do Arquipélago de Santana	186,0	433,6	1,2	7,3	0,4	11,8	44,2	15,5
APA do Morro do Leme	1,2	1,2	16,1	34,8	6,2	7,8	9,7	19,8
APA do Pau Brasil	73,6	74,4	11,0	5,1	7,2	27,0	6,6	16,5
APA Marinha da Armação de Búzios	139,0	184,0	3,4	7,2	4,2	25,6	11,3	15,3
APA Marinha do Litoral Centro	4449,6	4449,6	246,3	29,0	73,8	37,6	11,0	19,4
APA Marinha do Litoral Norte	3055,7	3052,9	124,2	25,9	62,0	44,0	8,1	16,0
APA Marinha do Litoral Sul	3626,6	3626,6	216,6	26,3	77,4	25,6	15,6	23,8
ARIE Baía de Guanabara	27,0	81,0	16,1	34,8	6,4	8,2	9,7	19,4
ARIE Baía de Sepetiba	312,0	481,0	9,4	39,2	4,6	19,2	11,9	11,8
ARIE Ilhas Queimada Grande e Queimada Pequena	1,3	1,3	20,5	8,1	69,0	25,0	14,3	22,5
ESEC de Tamoios	55,0	69,3	33,3	3,3	8,0	3,0	18,4	25,8
ESEC dos Tupiniquins	16,5	16,5	169,8	18,0	68,0	20,6	17,4	27,4
ESEC Tupinambás	22,5	22,6	68,3	19,1	62,0	25,0	10,3	21,8
MN das Ilhas Cagarras	1,1	1,1	17,8	14,8	15,0	27,6	6,5	18,5
PARNA Marinho das Ilhas dos Currais	13,4	13,4	14,8	5,6	73,6	16,2	22,7	34,5
PEM da Laje de Santos	50,0	50,0	8,4	6,7	68,8	30,8	11,3	20,7
PM Ilha Rio da Praia	2,1	2,1	88,3	29,0	39,2	10,6	18,1	28,2
PNM do Arquipélago de Santana	3,4	7,0	1,1	4,7	0,2	10,0	50,8	19,4
PNM dos Corais de Armação dos Búzios	0,1	0,2	0,7	3,5	0,2	10,0	31,6	19,9
RDS Barra do Una (Setor Marinho)	19,2	19,2	216,6	9,0	60,6	18,0	20,3	29,5
RDS do Aventureiro	10,3	10,3	43,2	14,9	14,0	17,2	9,2	15,5
REBio Marinha do Arvoredo	165,0	165,0	30,0	20,8	91,4	26,6	19,5	25,0
RESEX Marinha Arraial	486,0	486,1	46,6	32,9	21,2	57,6	5,8	7,1



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.	
225/331	

Unidade de	Área com toque de óleo (Km²)		Massa Máxima (t/km²)		Probabilidade de Presença (%)		Tempo Mínimo (dias)	
Conservação	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO	VERÃO	INVERNO
do Cabo								
RESEX Marinha de Itaipu	36,0	36,0	15,0	18,1	13,6	21,4	6,3	18,6
RESEX Marinha Pirajubaé	7,5	0,2	6,6	2,2	2,6	0,4	42,4	59,1
RVS das Ilhas do Abrigo e Guararitama	2,9	2,9	246,3	17,9	50,8	15,2	19,7	30,5
RVS de Santa Cruz	-	53,8	-	1,3	-	0,6	-	56,0
RVS Ilha dos Lobos	1,4	1,4	26,3	16,6	51,2	7,4	29,2	41,6
ZA-PARNA Restinga de Jurubatiba	56,2	493,7	1,1	11,4	0,2	9,8	44,0	17,3

II.6.1.2.3.2. Resultados determinísticos

Com base nos resultados obtidos nas simulações probabilísticas foram identificados os cenários críticos para ocorrência de um vazamento de 275.160 m³ em cada ponto de vazamento no Bloco de Libra.

II.6.1.2.3.2.1. Ponto de vazamento TLD

As situações de menor tempo de chegada de óleo na costa e maior massa acumulada ocorreram no período de verão. Na Tabela II.6.1.2.3.2.1-1 é apresentada a informação dessas condições críticas selecionadas.

Tabela II.6.1.2.3.2.1-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradas para um evento derrame de grande volume (275.160 m³) no ponto de vazamento TLD.

Cenário	Data da simulação (GMT)	Tempo de toque na costa (dias)	Primeira localidade de toque	Massa final de óleo na costa (t)
Tempo mínimo de toque de óleo na costa	27/09/2004 às 23h	10,77	Arraial do Cabo - RJ	~9.051
Maior massa de óleo acumulada na costa	29/08/2008 às 19h	19,13	Guarujá - SP	~29.841

Pág.

226/331



II.6.1.2.3.2.1.1. Menor tempo de chegada de óleo na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas aos ventos e correntes do período simulado que se estendeu de 27/09/2004 às 23h até 26/11/2004 às 23h. Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do vazamento.



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
0-2	-	1	1	1	1	-	-	-	1,7
2-4	7	3	3	3	4	3	2	1	10,8
4-6	2	5	5	6	8	2	1	-	12,0
6-8	9	9	7	8	5	5	-	-	17,8
8-10	5	17	13	7	7	7	-	2	24,1
>10	16	40	4	5	10	6	-	-	33,6
Freq. (%)	16,2	31,1	13,7	12,4	14,5	9,5	1,2	1,2	

🔘 prooceano 🛛

Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-2 - Estatística do vento para o período (da condição de menor
tempo de chegada na costa. Ponto de vazamer	nto TLD.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (°)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
63	25	8,59	0,91	16,90	3,42



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente
para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da
condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	1	5	6	1	2	-	2	1	7,5
0,1 - 0,2	6	10	15	10	5	1	2	2	21,2
0,2 - 0,3	9	10	28	17	8	-	-	2	30,7
0,3 - 0,4	5	19	15	12	2	-	-	-	22,0
0,4 - 0,5	1	12	9	6	1	-	-	-	12,0
>0,5	1	3	4	8	-	-	-	-	6,6
Freq. (%)	9,5	24,5	32,0	22,4	7,5	0,4	1,7	2,1	

Pág.



Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-4 - Estatística de corrente para o período da condição de me	enor
tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento TLD.	

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
88	117	0,28	0,02	0,64	0,13

Pelos dados de vento no período da simulação ocorre a predominância de ventos de nordeste (31%) com intensidades superiores a 10 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes para leste (32%) e que as velocidades se concentram entre 0,2 e 0,3 m/s.

A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.1.1-3 à Figura II.6.1.2.3.2.1.1-12, é apresentada a deriva do óleo na superfície e a área varrida (em amarelo claro nas figuras) pela mancha durante toda a simulação. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

E também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos (Figura II.6.1.2.3.2.1.1-13) ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m²².

A deriva do óleo iniciou rumo ao norte do ponto de vazamento devido à recirculação da corrente e do vento de quadrante sul. Com essa direção de deriva, em 10 dias de simulação, uma pequena parcela de óleo alcançou a costa da cidade de Arraial do Cabo-RJ. Após esse instante, a mancha de óleo iniciou a deriva para sudeste, devido à influência da CB e aos ventos de nordeste. Com a evolução da simulação, várias partes da costa brasileira são atingidas pelo óleo, principalmente os estados de São Paulo, Paraná e Santa Catarina. Ao término de 60 dias, a mancha de óleo sobre a superfície da água se estende de 23°S até 33°S e acumulada na costa do estado do Rio de Janeiro ao Rio Grande do Sul.

² Valor baseado em Long et al. (1995) considerando uma espessura de contaminação de 10 cm, densidade de sedimentos de 2,6 g/cm3







Figura II.6.1.2.3.2.1.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Pág. 231/331



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 259 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

Técnico Responsável





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

prooceano
 Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.







Figura II.6.1.2.3.2.1.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Técnico Responsável





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-12 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe	Drooceano	Técnico Responsável	Relatório BR 0000000/00	Revisão 00 04/2015
Cooldenador da Equipe		rechico responsaver	BR 000000000000	04/2015



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-13 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento TLD.

Em relação à coluna d'água, as maiores concentrações foram verificadas próximo da superfície, na região em torno do ponto de vazamento, com valores acima de 1.000 ppb, observados em 60 horas. Nota-se que a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 80 metros. Ao término da simulação, é observado valores de concentração de óleo principalmente entre 20 e 100 ppb até 40 metros de profundidade.

🔵 prooceano



Já o óleo associado ao sedimento ocorreu em pequenas regiões, principalmente próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, em profundidades menores que 200 metros. A concentração máxima observada foi de ~39 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.1.1-14 e Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-5) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.1.1-15 e Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-6) durante a simulação.



Figura II.6.1.2.3.2.1.1-14 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento TLD.

	vazamento	D TLD.	-			
Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,47 (3613 t)	0,19 (461 t)	0,01 (15 t)	-	0,00 (3 t)	-
36	3,98 (9775 t)	0,86 (2112 t)	0,14 (341 t)	-	0,02 (46 t)	-
60	4,21 (10330 t)	1,74 (4264 t)	2,22 (5440 t)	-	0,17 (426 t)	-
168	15,44 (37890 t)	5,28 (12960 t)	1,71 (4206 t)	-	0,91 (2223 t)	-
259	17,59 (43190 t)	9,24 (22680 t)	7,33 (18000 t)	-	1,80 (4430 t)	0,00 (6 t)
336	25,68 (63040 t)	12,22 (29990 t)	6,25 (15340 t)	-	2,51 (6162 t)	0,01 (22 t)
504	29,17 (71610 t)	19,78 (48560 t)	16,14 (39620 t)	0,33 (818,7 t)	4,56 (11200 t)	0,01 (27 t)
720	40,48 (99370 t)	29,39 (72140 t)	18,87 (46310 t)	2,65 (6498 t)	8,21 (20160 t)	0,41 (1006 t)
1080	16,37 (40190 t)	33,00 (81000 t)	29,89 (73380 t)	5,58 (13710 t)	12,04 (29560 t)	3,12 (7651 t)
1440	13,46 (33040 t)	34,70 (85170 t)	24,55 (60260 t)	7,80 (19150 t)	15,81 (38810 t)	3,69 (9051 t)

Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menor
tempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de
vazamento TLD.

É observado que a maior parte do óleo, ~35%, foi retirado da superfície da água pelo processo de evaporação. A perda de massa por degradação foi responsável por ~16% do total, enquanto o óleo nos sedimentos foi de ~8%. Ao final da simulação, a quantidade de óleo na costa foi de ~4% do total. A porcentagem de óleo remanescente na superfície e na coluna d'água foi de ~13% e ~25% de todo óleo vazado, respectivamente.





Figura II.6.1.2.3.2.1.1-15 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento TLD.

30

Tempo de simulação (dias)

40

50

Tabela II.6.1.2.3.2.1.1-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento TLD.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (μm)
12	31,3	3613	499,7
36	62,5	9775	791,7
60	857	10330	151,2
168	3610	37890	458,3
259	6560	43190	1007,2
336	8580	63040	1199,6
504	11700	71610	1154,4
720	24200	99370	13004
1080	20300	40190	14520
1440	22000	33040	14486

0.75

0

0

10

20

3

___0 60



O gráfico da área da mancha e da massa de óleo mostra um crescimento até aproximadamente 30 dias de simulação (término do vazamento). Após esse instante, há um leve declínio na área da mancha, enquanto a massa de óleo reduz 2/3 ao fim da simulação.

Os valores de espessura de óleo aumenta vertiginosamente após o toque em 259 horas, alcançando ao término da simulação (60 dias) o valor aproximado de 15 mm.

II.6.1.2.3.2.1.2. Maior massa acumulada na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas aos ventos e correntes do período simulado que se estendeu de 29/08/2008 às 19h até 28/10/2008 às 19h. Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do vazamento.



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Técnico Responsável



Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
0-2	-	1	2	1	-	-	1	-	2,1
2-4	2	2	3	1	-	1	-	3	5,0
4-6	6	8	12	8	9	3	1	5	21,6
6-8	7	11	8	15	19	3	2	-	27,0
8-10	8	13	11	6	17	2	-	-	23,7
>10	16	19	5	8	2	-	-	-	20,7
Freq. (%)	16,2	22,4	17,0	16,2	19,5	3,7	1,7	3,3	

 Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-2 - Estatística do vento para o período da condição de maior

 massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
82	30	7,62	0,57	14,50	2,68



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	2	7	5	1	3	4	5	4	12,9
0,1 - 0,2	9	21	12	5	5	5	4	5	27,4
0,2 - 0,3	14	19	22	6	3	-	-	8	29,9
0,3 - 0,4	9	19	7	6	2	-	-	-	17,8
0,4 - 0,5	2	13	2	3	1	-	-	-	8,7
>0,5	2	3	1	2	-	-	-	-	3,3
Freq. (%)	15,8	34,0	20,3	9,5	5,8	3,7	3,7	7,1	

Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-4 - Estatística de corrente para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
56	122	0,24	0,01	0,60	0,13

Pelos dados de vento no período da simulação ocorre a predominância de ventos de nordeste (22%) e predominância de ventos com intensidades maiores que 6 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes é para nordeste (34%) com velocidades entre 0,2 e 0,3 m/s.

A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.1.2-3 à Figura II.6.1.2.3.2.1.2-11, são apresentadas as trajetórias do óleo na condição crítica de maior massa acumulada na costa. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

É também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos (Figura II.6.1.2.3.2.1.2-12) ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m².







Figura II.6.1.2.3.2.1.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.1.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00





Figura II.6.1.2.3.2.1.2-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

prooceano
 Técnico Responsável





Figura II.6.1.2.3.2.1.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 251/331



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

prooceano
 Técnico Responsável







Figura II.6.1.2.3.2.1.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.





Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.1.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.

Coordenador da Equipe

prooceano
 Técnico Responsável





Figura II.6.1.2.3.2.1.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento TLD.



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento TLD.

Assim como na simulação de menor tempo, a deriva do óleo iniciou rumo a norte do ponto de vazamento. Porém a deriva mudou a direção antes de alcançar a costa. Após 1 semana, parte do óleo derivou para leste, em direção a costa, e outra seguiu para oeste devido a recirculação da corrente nessa região. Após 3 semanas do início do vazamento, o óleo atinge a costa do estado de São Paulo, e a quantidade aumenta de acordo com a permanência da componente zonal de leste do vento. Ao término da simulação, observa-se que há óleo na costa desde

Pág.

256/331



o estado do Rio de Janeiro até Rio Grande do Sul e que o óleo na superfície se limita a pequenas manchas espalhadas no domínio do modelo.

Em relação à coluna d'água, as máximas concentrações verificadas foram de até 500 ppb, alcançando a profundidade de ~60 metros ao término do vazamento. Para valores acima de 20 ppb (limiar de concentração adotado), a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 80 metros. Ao fim de 60 dias, é observado valores de concentração de óleo principalmente entre 20 e 100 ppb até 40 metros de profundidade.

Já o óleo associado ao sedimento ocorreu principalmente em regiões próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, em profundidades menores que 200 metros. A concentração máxima observada foi de 34 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.1.2-13 e Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-5) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.1.2-14 e Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-6) durante a simulação.



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento TLD.
Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,23 (3028 t)	0,25 (609 t)	0,17 (426 t)	-	0,01 (27 t)	-
36	3,78 (9267 t)	0,88 (2161 t)	0,27 (656 t)	-	0,08 (189 t)	-
60	6,15 (15090 t)	1,59 (3893 t)	0,43 (1048 t)	-	0,17 (423 t)	-
168	15,54 (38150 t)	5,41 (13290 t)	1,58 (3882 t)	-	0,80 (1965 t)	-
336	27,54 (67600 t)	12,08 (29660 t)	4,88 (11980 t)	-	2,17 (5325 t)	-
504	37,04 (90910 t)	19,28 (47330 t)	9,83 (24120 t)	0,11 (272 t)	3,73 (9158 t)	0,02 (45 t)
720	33,48 (82180 t)	29,66 (72800 t)	27,49 (67470 t)	1,34 (3283 t)	7,72 (18950 t)	0,33 (805 t)
1080	23,59 (57910 t)	32,20 (79040 t)	19,20 (47120 t)	5,65 (13870 t)	11,94 (29310 t)	7,43 (18230 t)
1440	12,56 (30840 t)	33,02 (81060 t)	14,93 (36640 t)	12,43 (30520 t)	14,90 (36570 t)	12,16 (29841 t)

Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior
massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de
óleo. Ponto de vazamento TLD.

É observado que a maior parte do óleo, 33%, foi retirado da superfície da água pelo processo de evaporação. Os processos de degradação e dispersão (coluna d'água) apresentaram os mesmos percentuais ao fim de 60 dias, ~15%, bem como a procentagem de óleo associado aos sedimentos e acumulado na costa, ~12%. As pequenas manchas espalhadas na superfície ao longo do domínio representam ~13% do total vazado.

O gráfico da área da mancha e da massa de óleo mostra um crescimento até aproximadamente 40 dias de simulação, mesmo após a chegada de óleo na costa e do término do vazamento. Após esse instante, o grafico de massa e de área de comportamento semelhante, reduzindo até o fim da simulação, com uma área inferior a 1.000 km² e uma massa de 30 mil toneladas.

Assim como na simulação de menor tempo, os valores de espessura de óleo aumenta vertiginosamente após o toque, alcançando seu valor máximo ao término da simulação (60 dias), com o valor aproximado de 15 mm.



Figura II.6.1.2.3.2.1.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Tabela II.6.1.2.3.2.1.2-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento TLD.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (µm)
12	87,5	3028	91
36	294	9267	128,2
60	675	15090	289
168	2930	38150	457
336	9220	67600	778,6
504	11900	90910	2976,5
720	23900	82180	14418
1080	22900	57910	14520
1440	5430	30840	14611

-





II.6.1.2.3.2.2. Ponto de vazamento SPA2

As situações de menor tempo de chegada de óleo na costa e maior massa acumulada ocorreram no período de verão. Na Tabela II.6.1.2.3.2.2-1 é apresentada a informação dessas condições críticas selecionadas.

Tabela II.6.1.2.3.2.2-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradas para um evento derrame de grande volume (275.160 m³) no ponto de vazamento SPA2.

Cenário	Data da simulação (GMT)	Tempo de toque na costa (dias)	Primeira localidade de toque	Massa final de óleo na costa (t)
Tempo mínimo de toque de óleo na costa	02/10/2004 às 11h	6,38	Arraial do Cabo - RJ	~3.866
Maior massa de óleo acumulada na costa	08/01/2004 à 1h	10,8	llha Grande (Angra dos Reis) - RJ	~33.530

II.6.1.2.3.2.2.1. Menor tempo de chegada de óleo na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas aos ventos e correntes do período simulado que se estendeu de 02/10/2004 às 11h até 01/12/2004 às 11h. Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do vazamento.

Pelos dados de vento no período da simulação ocorre a predominância de ventos de nordeste (31%) com intensidades superiores a 10 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes é para nordeste (~26%) com velocidades entre 0,1 e 0,3 m/s.





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	sw	w	NW	Freq. (%)
0-2	-	1	1	1	1	-	-	-	1,7
2-4	7	3	3	3	4	3	2	1	10,8
4-6	1	4	5	6	9	2	1	-	11,6
6-8	8	9	7	10	6	8	-	-	19,9
8-10	5	18	10	7	6	7	-	2	22,8
>10	18	40	3	2	10	7	-	-	33,2
Freq. (%)	16,2	31,1	12,0	12,0	14,9	11,2	1,2	1,2	

Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-2 - Estatística do vento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
60	25	8,53	0,91	16,90	3,40

Drooceano







Figura II.6.1.2.3.2.2.1-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	3	6	1	3	5	4	2	6	12,5
0,1 - 0,2	3	21	13	14	10	5	-	6	30,0
0,2 - 0,3	11	18	18	15	9	2	-	-	30,4
0,3 - 0,4	1	12	7	11	8	1	-	2	17,5
0,4 - 0,5	-	4	3	5	-	-	-	-	5,0
>0,5	-	1	6	4	-	-	-	-	4,6
Freq. (%)	7,5	25,8	20,0	21,7	13,3	5,0	0,8	5,8	

 Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-4 - Estatística de corrente para o período da condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
96	116	0,24	0,01	0,68	0,13



A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.2.1-3 à Figura II.6.1.2.3.2.2.1-12, é apresentada a deriva do óleo na superfície e a área varrida (em amarelo claro nas figuras) pela mancha durante toda a simulação. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

É também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos () ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m².



Figura II.6.1.2.3.2.2.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Ponto de vazamento SPA2.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2



Figura II.6.1.2.3.2.2.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

	i i		Ì	Ì
Coordenador da Equipe	Deprooceano	Técnico Responsável	Relatório BR 00000000/00	Revisão 00 04/2015



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 265/331



Figura II.6.1.2.3.2.2.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 153 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

Coordenador da Equipe	Drooceano	Técnico Responsável	Relatório BR 00000000/00	Revisão 00 04/2015
			2	0



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

prooceano





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

			Deletária	Devie i e 00
Coordenador da Equipe	Drooceano	Técnico Responsável	BR 00000000/00	04/2015



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 269/331



Figura II.6.1.2.3.2.2.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

	I I		_	~
Coordenador da Equipe	Drooceano 🔘	Técnico Responsável	Relatorio BR 00000000/00	04/2015







Figura II.6.1.2.3.2.2.1-12 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-13 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.

A deriva do óleo neste cenário inicial é similar à apresentada para a situação de menor tempo de toque do ponto de vazamento TLD, devido à proximidade das datas das simulações.

A trajetória do óleo iniciou em direção ao norte do ponto de vazamento devido à recirculação da corrente e do vento de quadrante sul, alcançando a costa de Arraial do Cabo no sexto dia de simulação. Após esse instante, a mancha de óleo iniciou a deriva para sudeste, devido à influência da CB e aos ventos de nordeste.



Com a evolução da simulação, várias partes da costa brasileira são atingidas pelo óleo, principalmente os estados de São Paulo, Paraná e Santa Catarina. Ao término de 60 dias, a mancha de óleo sobre a superfície da água se estende de 23°S até 31°S e acumulada na costa principalmente do estado de São Paulo ao Rio Grande do Sul.

Em relação à coluna d'água, as maiores concentrações foram verificadas próximo da superfície, na região em torno do ponto de vazamento, com valores até 1.000 ppb. Nota-se que a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 100 metros (Figura II.6.1.2.3.2.2.1-11). Ao término da simulação, é observado valores de concentração de óleo entre 20 e 500 ppb até 80 metros de profundidade.

Já o óleo associado ao sedimento ocorreu em pequenas regiões, próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, principalemente em profundidades menores que 50 metros. A concentração máxima observada foi de 25 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.2.1-14 e Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-5) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.2.1-15 e Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-6) durante a simulação.

É observado que a maior parte do óleo, 35%, foi retirado da superfície e entranhado na coluna d'água pelo processo de dispersão. A perda de massa por evaporação esteve na mesma magnitude da dispersão, 34%. A degradação foi responsável por ~12% do total, enquanto o óleo nos sedimentos foi de 8%. Ao final da simulação, a quantidade de óleo na costa foi de somente ~2% do total. A porcentagem de óleo remanescente na superfície foi de ~9%.



Pág. 274/331





Figura II.6.1.2.3.2.2.1-14 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.

Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menortempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto devazamento SPA2.

Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,50 (3684 t)	0,16 (385 t)	0,01 (19 t)	-	0,00 (3 t)	-
36	3,74 (9183 t)	0,90 (2202 t)	0,32 (793 t)	-	0,04 (96 t)	-
60	6,56 (16110 t)	1,45 (3569 t)	0,19 (468 t)	-	0,13 (309 t)	-
153	12,27 (30130 t)	4,90 (12020 t)	3,29 (8079 t)	-	0,79 (1939 t)	-
168	15,00 (36810 t)	5,34 (13110 t)	2,06 (5051 t)	-	0,88 (2172 t)	0,06 (138 t)
336	22,83 (56040 t)	12,38 (30390 t)	9,27 (22750 t)	0,01 (12 t)	2,13 (5227 t)	0,05 (133 t)
504	17,67 (43380 t)	19,64 (48210 t)	26,96 (66190 t)	1,52 (3728 t)	3,91 (9602 t)	0,30 (725 t)
720	40,94 (100500 t)	29,44 (72270 t)	20,09 (49320 t)	2,70 (6622 t)	6,40 (15700 t)	0,42 (1043 t)
1080	7,95 (19520 t)	32,75 (80400 t)	41,67 (102300 t)	6,86 (16840 t)	9,48 (23270 t)	1,27 (3108 t)
1440	8,85 (21720 t)	34,04 (83560 t)	35,07 (86100 t)	8,07 (19810 t)	12,39 (30420 t)	1,57 (3866 t)

prooceano



Figura II.6.1.2.3.2.2.1-15 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA2.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (μm)
12	18,8	3684	399,1
36	156	9183	369
60	356	16110	474,4
153	3160	30130	1573,3
168	4210	36810	14101
336	7280	56040	13626
504	9750	43380	14362
720	22900	100500	14067
1080	13600	19520	14475
1440	15900	21720	14418

Tabela II.6.1.2.3.2.2.1-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA2.



O gráfico da área da mancha e da massa de óleo mostra um crescimento até aproximadamente 30 dias de simulação (término do vazamento). Após esse instante, há um leve declínio na área da mancha, enquanto a massa de óleo reduz 2/3 ao fim da simulação.

Os valores de espessura de óleo aumenta vertiginosamente após o toque em 153 horas, alcançando ao término da simulação (60 dias) o valor aproximado de 14 mm.

II.6.1.2.3.2.2.2. Maior massa acumulada na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas aos ventos e correntes do período simulado que se estendeu de 08/01/2004 à 1h até 08/03/2004 à 1h. Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do vazamento.



Figura II.6.1.2.3.2.2.2-1 - Rosa dos ventos para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Drooceano prooceano

Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade dos ventos para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção -> Intensidade (m/s)	Ν	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
0-2	1	-	3	-	1	3	1	1	4,1
2-4	3	3	4	7	1	2	-	1	8,7
4-6	5	18	7	12	3	7	1	3	23,2
6-8	12	16	5	14	11	-	-	1	24,5
8-10	9	32	3	3	7	1	-	-	22,8
>10	10	24	1	-	5	-	-	-	16,6
Freq. (%)	16,6	38,6	9,5	14,9	11,6	5,4	0,8	2,5	

Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-2 - Estatística do vento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
58	56	7,12	0,11	13,90	2,96



Figura II.6.1.2.3.2.2.2-2 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Pág.

278/331



Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-3 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção -> Intensidade (m/s)	Ν	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	1	3	-	1	1	-	-	-	2,5
0,1 - 0,2	10	17	10	-	-	-	-	1	15,8
0,2 - 0,3	9	38	17	1	-	-	-	-	27,0
0,3 - 0,4	15	40	22	-	-	-	-	-	32,0
0,4 - 0,5	16	23	4	-	-	-	-	1	18,3
>0,5	7	4	-	-	-	-	-	-	4,6
Freq. (%)	24,1	51,9	22,0	0,8	0,4	-	-	0,8	

 Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-4 - Estatística de corrente para o período da condição de maior

 massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
43	1	0,31	0,01	0,57	0,11

Pelos dados de vento no período da simulação ocorre a predominância de ventos de nordeste (39%) com intensidades superiores a 6 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes é para nordeste (52%) com velocidades predominantes entre 0,2 e 0,4 m/s.

A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.2.2-3 à Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11, são apresentadas as trajetórias do óleo na condição crítica de maior massa acumulada na costa. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

É também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos () ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m².

Disprooceano



0.3

22°S

24°5

26°S

28°S

30°S

32°S

34°5

RS

0

-20-

-40

-60

-80-

-100

-32°

-300

Profundidade (m)

5

8/1

Modelagem de Óleo Bloco de Libra, Bacia de Santos Modelagem de Dispersão de **Pág.** 279/331 Óleo II.6.1.2



Figura II.6.1.2.3.2.2.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

-28°

Latitude

-26°

-24°

prooceano Técnico Responsável -22°





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.2.2.5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

 Coordenador da Equipe
 Image: Coordenador da Equipe
 Relatório
 Revisão 00

 Técnico Responsável
 BR 0000000/00
 04/2015



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

prooceano
 Técnico Responsável





Figura II.6.1.2.3.2.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.







Figura II.6.1.2.3.2.2.2-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA2.

prooceano

Pág.





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA2.

Assim como na simulação de menor tempo, a deriva do óleo iniciou rumo a norte do ponto de vazamento. Em 2 semanas de simulação é possível observar chegada de óleo na costa do estado do Rio de Janeiro. Em 3 semanas de simulação (Figura II.6.1.2.3.2.2.2.8) nota-se a interação da trajetória da mancha de óleo que vaza do ponto com as correntes de recirculação da região, concentrando o óleo próximo do vazamento. Com a evolução da simulação, o óleo vai se dividindo em várias manchas estabelecendo diferentes direções de



Pág. 289/331

deriva no domínio e chegando a diferentes pontos da costa brasileira. Ao fim de 60 dias, o óleo abarcou a costa, principalmente, desde o estado do Rio de Janeiro até Santa Catarina, e com algumas regiões do Rio Grande do Sul.

Em relação à coluna d'água, as máximas concentrações verificadas foram de até 1000 ppb, porém não ultrapassando a primeira camada. Para valores acima de 20 ppb (limiar de concentração adotado), a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 80 metros em 3 semanas de simulação. Ao fim de 60 dias, é observado valores de concentração de óleo principalmente entre 20 e 100 ppb até 40 metros de profundidade.

Já o óleo associado ao sedimento ocorreu em pequenas regiões, próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, principalmente em profundidades menores que 50 metros. A concentração máxima observada foi de 52 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 e Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-5) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 e Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-6) durante a simulação.

É observado que a maior parte do óleo, 33%, foi retirado da superfície da água pelo processo de evaporação. A perda de massa por degradação foi responsável por ~11% do total, enquanto o óleo nos sedimentos foi de ~8%. Ao final da simulação, a quantidade de óleo na costa foi de ~14% do total. A porcentagem de óleo remanescente na superfície e na coluna d'água foi de ~18% e ~17% de todo óleo vazado, respectivamente.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

290/331





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA2.

Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-5 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior
massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de
óleo. Ponto de vazamento SPA2.

Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,39 (3412 t)	0,23 (568 t)	0,04 (105 t)	-	0,00 (7 t)	-
36	3,95 (9703 t)	0,85 (2087 t)	0,15 (375 t)	-	0,04 (109 t)	-
60	6,27 (15400 t)	1,60 (3922 t)	0,36 (872 t)	-	0,11 (266 t)	-
168	16,78 (41200 t)	5,24 (12870 t)	0,66 (1630 t)	-	0,64 (1580 t)	-
336	25,17 (61780 t)	12,24 (30050 t)	5,64 (13850 t)	0,37 (917 t)	1,82 (4459 t)	1,43 (3503 t)
504	24,38 (59840 t)	19,35 (47510 t)	19,09 (46850 t)	1,58 (3879 t)	3,57 (8770 t)	2,03 (4984 t)
720	45,22 (111000 t)	28,41 (69740 t)	16,67 (40910 t)	1,88 (4609 t)	5,87 (14410 t)	1,95 (4798 t)
1080	28,42 (69770 t)	31,64 (77660 t)	19,15 (47020 t)	4,88 (11970 t)	8,55 (21000 t)	7,35 (18050 t)
1440	17,94 (44030 t)	32,81 (80530 t)	16,64 (40850 t)	8,09 (19870 t)	10,86 (26670 t)	13,66 (33530 t)

Drooceano 🔘





Figura II.6.1.2.3.2.2.2-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (µm)
12	50	3412	286,8
36	131	9703	508,7
60	350	15400	417,9
168	2550	41200	328,5
336	8320	61780	14362
504	15100	59840	14328
720	21500	111000	14373
1080	19900	69770	14577
1440	15000	44030	14588

Tabela II.6.1.2.3.2.2.2-6 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA2.



Assim como na simulação de menor tempo de chegada, os gráficos da área da mancha e da massa de óleo mostra um crescimento até aproximadamente 30 dias de simulação (término do vazamento). Após esse instante, há um leve declínio na área da mancha, enquanto a massa de óleo reduz mais de 50% ao fim da simulação.

Os valores de espessura de óleo aumenta vertiginosamente após o toque, alcançando ao término da simulação (60 dias) o valor aproximado de 15 mm.

II.6.1.2.3.2.3. Ponto de vazamento SPA3

As situações de menor tempo de chegada de óleo na costa e maior massa acumulada ocorreram no período de verão e as datas foram as mesmas do ponto SPA2. Na Tabela II.6.1.2.3.2.3-1 é apresentada a informação dessas condições críticas selecionadas.

Tabela II.6.1.2.3.2.3-1- Informações das simulações determinísticas críticas consideradaspara um evento derrame de grande volume (275.160 m³) no ponto devazamento SPA3.

Cenário	Data da simulação (GMT)	Tempo de toque na costa (dias)	Primeira localidade de toque	Massa final de óleo na costa (t)
Tempo mínimo de toque de óleo na costa	02/10/2004 às 11h	6,38	Arraial do Cabo - RJ	~4.534
Maior massa de óleo acumulada na costa	08/01/2004 à 1h	11,3	llha Grande (Angra dos Reis) - RJ	~34.700

II.6.1.2.3.2.3.1. Menor tempo de chegada de óleo na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas as correntes do período simulado que se estendeu de 02/10/2004 às 11h até 01/12/2004 às 11h. Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do


Pág. 293/331

vazamento. Os dados de vento para esse período são os mesmos apresentados no item II.6.1.2.3.2.2.1.



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-1 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA3.

Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente
para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da
condição de menor tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento
SPA3.

Direção -> Intensidade (m/s)	N	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	5	3	5	3	4	4	5	5	14,2
0,1 - 0,2	6	17	9	16	14	7	4	3	31,7
0,2 - 0,3	8	20	11	10	15	5	-	3	30,0
0,3 - 0,4	-	7	10	8	10	-	-	2	15,4
0,4 - 0,5	-	3	1	6	2	1	-	-	5,4
>0,5	-	-	4	4	-	-	-	-	3,3
Freq. (%)	7,9	20,8	16,7	19,6	18,8	7,1	3,8	5,4	

Pág.



Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-2 - Estatística de corrente para o período da condição de n	nenor
tempo de chegada na costa. Ponto de vazamento SPA3.	

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
117	136	0,23	0,02	0,62	0,12

Como dito no item II.6.1.2.3.2.2.1, a predominância de vento neste período é de nordeste (31%) com intensidades superiores a 10 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes é para nordeste (21%) e que as velocidades se concentram entre 0,1 e 0,2 m/s (32%).

A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.3.1-2 à Figura II.6.1.2.3.2.3.1-11, é apresentada a deriva do óleo na superfície e a área varrida (em amarelo claro nas figuras) pela mancha durante toda a simulação. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

E também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos () ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m².

A deriva do óleo neste cenário inicial é bem similar à apresentada para a situação de menor tempo de toque do ponto de vazamento SPA2 por serem pontos próximos e as simulações na mesma data.

A trajetória do óleo iniciou em direção ao norte do ponto de vazamento devido à recirculação da corrente e do vento de quadrante sul, alcançando a costa de Arraial do Cabo no sexto dia de simulação. Após esse instante, a mancha de óleo iniciou a deriva para sudeste, devido à influência da CB e aos ventos de nordeste. Com a evolução da simulação, várias partes da costa brasileira são atingidas pelo óleo, principalmente os estados de São Paulo, Paraná e Santa Catarina. Ao término de 60 dias, a mancha de óleo sobre a superfície da água se estende de 23°S até 31°S e acumulada na costa principalmente do estado de São Paulo à Santa Catarina.

Coordenador da Equipe



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-2 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.





Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 153 horas (primeiro toque) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 299/331



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 301/331



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág. 303/331



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

Coordenador da Equipe

Técnico Responsável

Relatório BR 0000000/00





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-11 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada na costa, após 1440 horas (60 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

			Relatório	Revisão 00
Coordenador da Equipe	(Shine equility)	Técnico Responsável	BR 00000000/00	04/2015



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-12 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de menor tempo de chegada após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA3.

Em relação à coluna d'água, as maiores concentrações foram verificadas próximo da superfície, na região em torno do ponto de vazamento, com valores até 1.000 ppb. Nota-se que a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 100 metros. Ao término da simulação, é observado valores de concentração de óleo entre 20 e 500 ppb até 80 metros de profundidade.



Já o óleo associado ao sedimento ocorreu em pequenas regiões, principalmente próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, em profundidades menores que 50 metros. A concentração máxima observada foi de 24 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.3.1-13 e Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-3) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.3.1-14 e Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-4) durante a simulação.

É observado que a maior parte do óleo, 35%, foi perdida pelo processo da evaporação. A retirada do óleo da superfície pela dispersão esteve na mesma magnitude da evaporação, ~35%. A degradação foi responsável por ~12% do total, enquanto o óleo nos sedimentos foi de 6%. Ao final da simulação, a quantidade de óleo na costa foi de somente ~2% do total. A porcentagem de óleo remanescente na superfície foi de ~9%.



Figura II.6.1.2.3.2.3.1-13 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA3.

Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,50 (3679 t)	0,16 (390 t)	0,01 (20 t)	-	0,00 (3 t)	-
36	3,72 (9122 t)	0,90 (2212 t)	0,34 (844 t)	-	0,04 (96 t)	-
60	6,54 (16060 t)	1,46 (3592 t)	0,20 (496 t)	-	0,13 (308 t)	-
153	11,96 (29360 t)	4,90 (12020 t)	3,60 (8835 t)	-	0,79 (1939 t)	0,01 (20 t)
168	15,00 (36830 t)	5,34 (13120 t)	1,95 (4783 t)	0,00 (9 t)	0,89 (2176 t)	0,14 (355 t)
336	22,89 (56200 t)	12,29 (30180 t)	9,16 (22480 t)	0,00 (11 t)	2,14 (5247 t)	0,18 (435 t)
504	17,42 (42760 t)	19,62 (48150 t)	27,38 (67200 t)	1,11 (2721 t)	3,94 (9662 t)	0,55 (1342 t)
720	41,67 (102300 t)	28,85 (70810 t)	20,44 (50180 t)	1,96 (4816 t)	6,51 (15990 t)	0,57 (1390 t)
1080	10,01 (24560 t)	33,42 (82030 t)	40,70 (99920 t)	5,03 (12340 t)	9,52 (23360 t)	1,33 (3277 t)
1440	9,39 (23040 t)	35,19 (86380 t)	34,76 (85320 t)	6,42 (15760 t)	12,40 (30440 t)	1,85 (4534 t)

Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-3 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada em valores percentuais e de massa de óleo. Ponto de vazamento SPA3.

O gráfico da área da mancha mostra um crescimento até aproximadamente 35 dias de simulação, enquanto o gráfico de massa cresceu até o fim do vazamento (30 dias). Com a evolução da simulação, a área da mancha oscila até o fim da simulação, enquanto a massa declina até 1/4 do valor máximo.

Os valores de espessura de óleo aumenta vertiginosamente após o toque em 153 horas, alcançando ao término da simulação (60 dias) o valor aproximado de 15 mm.





Figura II.6.1.2.3.2.3.1-14 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA3.

Tabela II.6.1.2.3.2.3.1-4 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de menor tempo de chegada. Ponto de vazamento SPA3.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (µm)
12	31,3	3679	322,7
36	194	9122	353,7
60	444	16060	329,6
153	3450	29360	3134,9
168	4850	36830	14271
336	7500	56200	13875
504	9620	42760	14271
720	22400	102300	13649
1080	16500	24560	14441
1440	16700	23040	14509





II.6.1.2.3.2.3.2. Maior massa acumulada na costa

A seguir são apresentadas informações relacionadas as correntes do período simulado que se estendeu de 08/01/2004 à 1h até 08/03/2004 à 1h Os valores estão relacionados ao ponto de grade mais próximo do local do vazamento. Os dados de vento para esse período são os mesmos apresentados no item II.6.1.2.3.2.2.2.



Figura II.6.1.2.3.2.3.2-1 - Rosa de corrente para o período de simulação da situação de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.

Como dito no item II.6.1.2.3.2.2.2, a predominância neste período é de nordeste (39%) com intensidades superiores a 6 m/s. As informações de correntes mostram que a direção das correntes é para nordeste (48%) e que as velocidades se concentram entre 0,3 e 0,4 m/s.

Pág.

310/331



Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-1 - Ocorrência conjunta entre direção e intensidade de corrente para o ponto mais próximo do local do vazamento para o período da condição de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.

Direção -> Intensidade (m/s)	Ν	NE	Е	SE	S	SW	w	NW	Freq. (%)
<0,1	1	1	2	1	-	-	-	-	2,1
0,1 - 0,2	8	21	9	1	-	-	-	2	17,0
0,2 - 0,3	9	29	19	2	-	-	-	-	24,5
0,3 - 0,4	17	38	21	-	-	-	-	1	32,0
0,4 - 0,5	14	20	12	-	-	-	-	-	19,1
>0,5	4	7	2	-	-	-	-	-	5,4
Freq. (%)	22,0	48,1	27,0	1,7	-	-	-	1,2	

 Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-2 - Estatística de corrente para o período da condição de maior

 massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.

Direção	Direção de maiores	Vel. Média	Vel. Mín.	Vel. máx.	Desvio padrão
média (º)	intensidades (º)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)
47	43	0,32	0,05	0,56	0,11

A seguir, da Figura II.6.1.2.3.2.3.2-2 à Figura II.6.1.2.3.2.3.2-10, são apresentadas as trajetórias do óleo na condição crítica de maior massa acumulada na costa. O resultado na coluna d'água representa a integração dos valores de concentração de óleo ao longo da latitude, isto é, é apresentado o maior valor de concentração em cada ponto de grade relativo à latitude e a profundidade.

É também apresentado o mapa de concentração de óleo nos sedimentos () ao final da simulação. Os mapas de concentração de óleo no fundo foram construídos considerando um valor limiar de 1g de óleo/m².

A deriva do óleo neste cenário inicial é bem similar à apresentada para a situação de maior massa acumulada na costa do ponto de vazamento SPA2 por serem pontos próximos e as simulações na mesma data.

🔘 prooceano



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2 **Pág.** 311/331



Figura II.6.1.2.3.2.3.2-2 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 12 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-3 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 36 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.2.3.2-4 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 60 horas de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-5 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 168 horas (1 semana) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.2.3.2-6 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 336 horas (2 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-7 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 504 horas (3 semanas) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.2.3.2-8 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 720 horas (30 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-9 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1080 horas (45 dias) de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.







Figura II.6.1.2.3.2.3.2-10 - Resultado da simulação determinística em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, após 1440 horas (60 dias)de simulação. Resultado de espessura em superfície e na costa, e concentração total de óleo na coluna d'água. Ponto de vazamento SPA3.

prooceano





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-11 - Mapa de concentração de óleo no sedimento no fundo marinho da simulação determinística em condição crítica de maior massa acumulada na costa após 1440 horas (60 dias) do início do vazamento. Ponto de vazamento SPA3.

A deriva do óleo iniciou rumo a norte do ponto de vazamento. Em 2 semanas de simulação é possível observar chegada de óleo na costa do estado do Rio de Janeiro. Em 3 semanas de simulação nota-se a interação da trajetória da mancha de óleo que vaza do ponto com as correntes de recirculação da região, concentrando o óleo próximo do vazamento. Com a evolução da simulação, o óleo vai se dividindo em várias manchas estabelecendo diferentes direções de deriva no domínio e chegando a diferentes pontos da costa brasileira. Ao fim de



Pág. 321/331

60 dias, o óleo abarcou a costa, principalmente, desde o estado do Rio de Janeiro até Santa Catarina, e com algumas regiões do Rio Grande do Sul.

Em relação à coluna d'água, as máximas concentrações verificadas foram de até 1000 ppb, porém não ultrapassando a primeira camada. Para valores acima de 20 ppb (limiar de concentração adotado), a profundidade máxima alcançada ao longo da simulação foi de 80 metros em 3 semanas de simulação. Ao fim de 60 dias, é observado valores de concentração de óleo principalmente entre 20 e 100 ppb até 40 metros de profundidade.

Já o óleo associado ao sedimento ocorreu em pequenas regiões, principalmente próximo às áreas onde houve toque de óleo na costa, em profundidades menores que 50 metros. A concentração máxima observada foi de 58 g/m².

No gráfico, a seguir, é apresentada a evolução temporal do balanço de massa do óleo (Figura II.6.1.2.3.2.3.2-12 e Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-3) e a evolução da área e a massa de óleo (Figura II.6.1.2.3.2.3.2-13 e Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-4) durante a simulação.

É observado que a maior parte do óleo, 33%, foi retirado da superfície da água pelo processo de evaporação. A perda de massa por degradação foi responsável por ~11% do total, enquanto o óleo nos sedimentos foi de ~9%. Ao final da simulação, a quantidade de óleo na costa foi de ~14% do total. A porcentagem de óleo remanescente na superfície e na coluna d'água foi de ~18% e ~16% de todo óleo vazado, respectivamente.



Modelagem de Dispersão de Óleo II.6.1.2

Pág.

322/331





Figura II.6.1.2.3.2.3.2-12 - Balanço de massa do óleo durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa, condição de verão. Volume de 275.160 m³. Ponto de vazamento SPA3.

Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-3 - Balanço de massa do óleo durante a simulação de maior
massa de óleo acumulada na costa em valores percentuais e de massa de
óleo. Ponto de vazamento SPA3.

Tempo (h)	Superfície (%)	Evaporado (%)	Coluna d'água (%)	Sedimento (%)	Degradado (%)	Costa (%)
12	1,39 (3412 t)	0,23 (568 t)	0,04 (105 t)	-	0,00 (7 t)	-
36	3,97 (9748 t)	0,85 (2085 t)	0,14 (333 t)	-	0,04 (108 t)	-
60	6,27 (15390 t)	1,59 (3913 t)	0,36 (885 t)	-	0,11 (269 t)	-
168	16,72 (41040 t)	5,24 (12860 t)	0,71 (1737 t)	-	0,67 (1637 t)	-
336	25,56 (62740 t)	12,21 (29970 t)	5,26 (12920 t)	0,44 (1090 t)	1,83 (4484 t)	1,37 (3359 t)
504	24,18 (59360 t)	19,32 (47430 t)	19,55 (47990 t)	1,44 (3530 t)	3,59 (8818 t)	1,92 (4713 t)
720	47,58 (116800 t)	28,26 (69380 t)	14,60 (35830 t)	1,76 (4327 t)	5,95 (14610 t)	1,85 (4539 t)
1080	29,99 (73630 t)	31,66 (77720 t)	17,64 (43310 t)	4,90 (12030 t)	8,49 (20850 t)	7,31 (17940 t)
1440	17,63 (43280 t)	32,88 (80720 t)	15,97 (39200 t)	8,63 (21190 t)	10,75 (26400 t)	14,13 (34700 t)



Pág. 323/331



Figura II.6.1.2.3.2.3.2-13 - Área superficial da mancha de óleo e a massa de óleo no mar durante a simulação da trajetória em condição crítica de maior massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.

Tempo (h)	Área (km²)	Massa (t)	Espessura máxima (µm)
12	43.8	3412	303,7
36	125	9748	479,2
60	294	15390	407,4
168	2670	41040	321,8
336	8210	62740	14350
504	15400	59360	14316
720	24200	116800	13966
1080	19400	73630	14611
1440	12500	43280	14588

Tabela II.6.1.2.3.2.3.2-4 - Área superficial, massa de óleo e a espessura máxima da
mancha de óleo e a massa de óleo do óleo durante a simulação de maior
massa de óleo acumulada na costa. Ponto de vazamento SPA3.





Neste cenário o gráfico de área e massa apresentaram comportamento similares. Os gráficos mostram um crescimento até aproximadamente 30 dias de simulação (término do vazamento) e posteriormente, há um declínio dos valores de área e massa, reduzindo mais de 50% ao fim da simulação em relação máximos valores.

II.6.1.2.4. Resumo dos resultados

De forma a auxiliar a análise dos resultados da modelagem de dispersão do óleo para o Bloco de Libra, a seguir são apresentados os principais resultados obtidos (Tabela II.6.1.2.4-1).





Poço		Resultados	VERÃO	Local (Município)	INVERNO	Local (Município)
TLD	Probabilístico	Maior Probabilidade de Presença de Óleo (%)	91	Florianópolis- SC	42	Arraial do Cabo-RJ
		Menor Tempo Mínimo de Chegada de Óleo (dias)	10,8	Arraial do Cabo-RJ	11	Arraial do Cabo-RJ
		Maior Massa Máxima de Óleo na costa (t/km)	30,4	Parati-RJ	30,3	Arraial do Cabo-RJ
	Determinístico	Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Menor tempo de chegada à costa	~9.051	Rio de Janeiro ao Rio Grande do Sul	-	-
		Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Maior massa de óleo acumulado na costa	~29.841	Rio de Janeiro ao Rio Grande do Sul	-	-
SPA2	Probabilístico	Maior Probabilidade de Presença de Óleo (%)	90,8	Florianópolis- SC	36,8	Arraial do Cabo-RJ
		Menor Tempo Mínimo de Chegada de Óleo (dias)	6,4	Arraial do Cabo-RJ	12,2	Arraial do Cabo-RJ
		Maior Massa Máxima de Óleo na costa (t/km)	31,3	Parati-RJ	28,8	Parati-RJ
	Determinístico	Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Menor tempo de chegada à costa	~3.866	Principalmente de São Paulo ao Rio Grande do Sul	-	-
		Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Maior massa de óleo acumulado na costa	~33.530	Rio de Janeiro ao Rio Grande do Sul	-	-
SP3	Probabilístico	Maior Probabilidade de Presença de Óleo (%)	91	Florianópolis- SC	35,4	Arraial do Cabo-RJ
		Menor Tempo Mínimo de Chegada de Óleo (dias)	6,4	Arraial do Cabo-RJ	11,9	Rio de Janeiro-RJ
		Maior Massa Máxima de Óleo na costa (t)	31,3	Parati-RJ	29	llha Grande (Angra dos Reis) - RJ
	Determinístico	Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Menor tempo de chegada à costa	~4.534	Principalmente de São Paulo à Santa Catarina	-	-
		Massa de Óleo Acumulado na Costa (t) – Maior massa de óleo acumulado na costa	~34.700	Rio de Janeiro ao Rio Grande do Sul	-	-

Tabela II.6.1.2.4-1 - Resumo dos principais resultados obtidos na modelagem de dispersão de óleo no mar.

Derooceano



II.6.1.2.5. Conclusão

Pág.

326/331

Nas simulações probabilísticas, os períodos sazonais apresentaram comportamentos levemente distintos devido a variação das intensidades das forçantes.

Para os vazamentos instantâneos (8 e 200 m³) do período de verão, não foram observadas direções preferenciais de deriva, enquanto que no período de inverno a deriva do óleo apresenta uma tendência inicial para nordeste do poço. Para todos os casos simulados nesses vazamentos, não há probabilidade de chegada de óleo na costa.

Já nos vazamentos contínuos (275.160 m³), o período de verão mostra a direção preferencial de deriva do óleo para sudoeste dos pontos de vazamento, enquanto no inverno não há uma clareza na deriva mais frequente do óleo. Com o aumento do volume, do tempo de vazamento e do tempo de simulação, há probabilidade de chegada de óleo do Espírito Santo até o Rio Grande do Sul, com maiores valores ocorrendo no período de verão.

A região de maiores valores de probabilidade (> 50%) no período de verão estende-se de Peruíbe-SP até Palmares do Sul-RS, além de Ilhabela-SP. Para as unidades de conservação nessa condição sazonal, a APA da Baleia Franca e a REBio Marinha do Arvoredo (marinhas) e a PE do Rio Vermelho (costeira) foram as áreas que apresentaram maiores probabilidades, acima de 80%.

No período de inverno a região com probabilidades acima de 20% se estende de Cabo Frio-RJ até Ilhabela-SP, além de Arraial do Cabo-RJ. Com relação às unidades de conservação, nessa condição sazonal a RESEX Marinha de Arraial do Cabo e a PE da Costa do Sol (costeira) foram as áreas que apresentaram maiores probabilidades, acima de 30%.

Com relação ao tempo mínimo, a cidade de Arraial do Cabo apresentou o menor valor em 5 das 6 simulações de maior volume, com o mínimo de 6,4 dias.

Os resultados obtidos em relação ao intemperismo do óleo mostraram que os processos de evaporação e dispersão foram os principais responsáveis pela retirada de óleo da superfície da d'água, normalmente acima de 30% tanto em vazamentos instantâneos como em vazamentos contínuos. Porém, a dispersão



pode variar bastante de uma simulação para outra, podendo ter uma diferença de 30% entre o menor e maior valores das 500 simulações realizadas. Os outros processos oscilaram entre as simulações, com valores menores que 20% em grande parte das simulações. Com isso, a porcentagem de óleo na superfície da água ao fim das simulações foi menor que 10% nos vazamentos instantâneos e oscilou até 38% do total nos vazamentos contínuos. Essa oscilação nos vazamentos contínuos é em consequência do processo de dispersão.

Tanto as simulações determinísticas de tempo mínimo de chegada de óleo na costa, quanto as de maior massa acumulada, ocorreram no período de verão para os 3 pontos simulados.

Nas simulações de tempo mínimo, os comportamentos das manchas de óleo foram similares pela proximidade dos pontos de vazamento e das datas inicias. As derivas iniciaram para norte, alcançaram a costa de Arraial do Cabo-RJ e posteriormente seguiram para sudeste atigindo outros pontos da costa brasileira.

Nas simulações de maior massa acumulada na costa, houve distinção entre os pontos de vazamento. Nos três casos o óleo iniciou a deriva para norte do ponto. Entretando para o ponto TLD, houve alteração da direção da deriva antes de chegar a costa do Rio de Janeiro, enquanto que nos pontos SPA2 e SPA3 não houve essa alteração até se alcançar a costa fluminense. Conquanto, uma característica comum as três simulações é a presença da recirculação das correntes que influencia a deriva do óleo próximo dos pontos de vazamento.





II.6.1.3. Bibliografia

Pág.

328/331

ANDRADE, R.C., 2006 Uma Nova Abordagem para a Solução Numérica de Problemas de Advecção e Difusão Multidimensional, em Corpos de Água Naturais. Tese de doutorado do Programa de Engenharia Oceânica – Área de Engenharia Costeira & Oceanográfica – COPPE/UFRJ.

BOWDEN, K.F. 1983. Physical oceanography of coastal waters. John Wiley, NY, 302 p.

CAMPOS, R. M. Análise dos extremos de onda no Rio de Janeiro associados a ciclones extratropicais no Atlântico Sul, RJ. 2009. Dissertação de mestrado. COPPE/UFRJ.

CARTAS SAO, 2014. Disponível em: http://www.mma.gov.br/segurancaquimica/cartas-de-sensibilidade-ao-oleo. Acesso em 24 de setembro de 2014.

CONSELHO NACIONAL DO MEIO AMBIENTE - CONAMA. 2005. Resolução Conama nº 357. Disponível em:< http://www.mma.gov.br/port/conama/ > Acesso em 13/03/2015.

CONSELHO NACIONAL DO MEIO AMBIENTE - CONAMA. 2007. Resolução Conama nº 393. Disponível em:< http://www.mma.gov.br/port/conama/ > Acesso em 13/03/2015.

CONSELHO NACIONAL DO MEIO AMBIENTE - CONAMA. 2008. Resolução Conama nº 398. Disponível em:< http://www.mma.gov.br/port/conama/ > Acesso em 13/03/2015.

DELVIGNE G.A.L.; SWEENEY C.E.. Natural dispersion of Oil. Oil & Chemical Pollution 4 (1988) 281-310.


ELLIOTT A.J. A probabilistic description of the wind over Liverpool Bay with application to oil spill simulations Estuarine, Coastal and Shelf Science 61 (2004) 569–581.

ELPN/IBAMA. Informação Técnica nº 023/2002. Modelagem de Derramamento de Óleo no Mar.

ETKIN, D.S., FRENCH-MCCAY, D.; MICHEL, J. 2007. Review of the State-of-the-Art on Modeling Interactions between Spilled Oil and Shorelines for the Development of Algorithms for Oil Spill Risk Analysis Modeling. Available from BOEM Environmental Division, Branch of Environmental Sciences. OCS Study MMS 2007-063. 161 p.

ETOPO1, 2013, "EPOPO1 Global Relief Model", (http://www.ngdc.noaa.gov/mgg/global/global.html).

FISCHER ET AL,1979. Mixing in Inland and Coastal Waters., Academic Press, New York,1979.

GABARDO. I. T., 2007. Caracterização Química e Toxicológica da água Produzida descartada em plataformas de óleo e gás na costa brasileira e seu comportamento dispersivo no mar. Tese de Doutorado. Universidade Federal do Rio Grande Norte. UFRN

HOULT, D. P. Oil spreading on the sea. Annual Review of Fluid Mechanics, p. 341-367, 1972.

JOHANSEN, Ø. 2000. DeepBlow – A Lagrangian Plume Model for Deep Water Blowouts. Spill Science & Technology Bulletin. Vol. 6, No. 2: 103 – 111.

JONG, K, 2004 A Comparison of Four Particle Models. A Comparison of DemWaq, DREAM, GNOME, and SIMPAR. Ministeriere Van Verkeer en Waterstraat.



KALNAY, E, M. KANAMITSU, R. KISTLER, W. COLLINS, D. DEAVEN, L. GANDIN, M. IREDELL, S. SAHA, G. WHITE, J. WOOLLEN, Y. ZHU, M. CHELLIAH, W. EBISUZAK, W. HIGGINS, J. JANOWIAK, K.C. MO, C. ROPELEWSKI, J. WANG, A.LEETMAA, R. REYNOLDS, R. JENNE, D. JOSEPH, 1996: "The NCEP /NCAR 40-Year Reanalysis Project", Bulletin of the American Meteorological Society, 437-470.

KANAMITSU, M.; EBISUZAKI, W.; WOOLLEN, J.; YANG, S.; HNILO, J.J.; FIORINO, M. & POTTER, G.L., 2002. "The NCEP-DOE AMIP-II Reanalysis (R-2)". Bulletin of the American Meteorological Society, 1631-1643.

KISTLER, R.; KALNAY, E; COLLINS, W.; SAHA, S.; WHITE, G.; WOOLLEN, J.; CHELLIAH, M.; EBISUZAKI, W.; KANAMITSU, M.; KOUSKY, V.; DOOL, H.; JENNE, R. & FIORINO, 2001. "The NCEP-NCAR 50 Year Reanalysis: Monthly means CD-ROM and documentation." Bulletin of the American Meteorological Society, 82, 247-267.

MACKAY, D., I. BUIST, R. MASCARENHAS & S. PATERSON. 1980. Oil Spill Processes and Models. Environmental Protection Service. Canada. Report EE-8.

MINISTÉRIO DO MEIO AMBIENTE – MMA. 2014. Cadastro Nacional de Unidades de Conservação. Disponível em: http://www.mma.gov.br/areas-protegidas/cadastro-nacional-de-ucs/dados-georreferenciados. Acesso em 20 de dezembro de 2014.

PPLC, 2014. Disponível em :http://www.pplc.com.br/webapp/index.html. Acesso em 24 de setembro de 2014.

REED, M. 2001. Technical Description and Verification Tests of OSCAR 2000, a Multi-Component 3-Dimensional Oil Spill Contingency And Response Model. SINTEF Report. 52p.



REED, M., AAMO, O. M., DOWNING, K. (1996): Calibration and Testing of IKU's Oil Spill Contingency and Response (OSCAR) Model System. Proceedings of the 1996 Arctic and Marine Oil Spill Program (AMOP) Technical Seminar, pp.689-726.

REED, M.; DALING, P.; LEWIS, A.; DITLEVSEN, M. K.; BRØRS, B.; CLARK, J.; AURAND, D. 2004. Modelling of dispersant application to oil spills in shallow coastal waters. Environmental Modelling & Software, v. 19, p. 681-690.

REED, M.; SINGSAAS, I.; DALING, P.S; FAKNES, L; BRAKSTAD, O.G.; HETLAND, B. A.; HOKSTAD, J. 2000. Modeling the Water-Accommodated Fraction in OSCAR2000. In: 2001 International Oil Spill Conference. Computer Technology and Oil Spills. SINTEF Report. pp.1083-1091.

REED, M.; JOHANSEN, Ø.; BRANDVIK, P. J.; DALING, P.; LEWIS, A.; FIOCCO, R.; MACKAY, D.; PRENTKI, R. 1999. Oil Spill Modelling towards the Close of the 20th Century: Overview of the State of the Art. Spill Science and Technology Bulletin, 5 (1): pp 3-16.

SEBASTIÃO, P.; SOARES, C. G. 1995. Modeling the Fate of Oil Spills at Sea. Spill Science and Technology Bulletin, 2 (2): pp 121-131.





EQUIPE TÉCNICA

Equipe da Prooceano Serviço Oceanográfico e Ambiental Ltda.

Profissional	Henery Ferreira Garção
Empresa	PROOCEANO
Registro no Conselho de Classe	-
Cadastro Técnico Federal de Atividades	3790998
e Instrumentos de Defesa Ambiental	
Responsável pela(s) Seção (ões)	Modelagem de Dispersão do Óleo
Assinatura	

Profissional	Flávia Pozzi Pimentel
Empresa	PROOCEANO
Registro no Conselho de Classe	-
Cadastro Técnico Federal de Atividades	2473071
e Instrumentos de Defesa Ambiental	
Responsável pela(s) Seção (ões)	Modelagem de Dispersão do Óleo
Assinatura	

Profissional	Lívia Sant'Angelo Mariano
Empresa	PROOCEANO
Registro no Conselho de Classe	-
Cadastro Técnico Federal de Atividades	6005736
e Instrumentos de Defesa Ambiental	
Responsável pela(s) Seção (ões)	Modelagem de Dispersão do Óleo
Assinatura	



Pág 2/2



Marcelo Montenegro Cabral
PROOCEANO
2010110225 - CREA/RJ -
5621594
Todas



ANEXOS

Anexo II.6.1.2.2.2-1: Print screen do modelo OSCAR apresentando as frações dos componentes do óleo de Libra convertidas a partir da curva de destilação.

elected <u>p</u> rofile:	- Relative amounts (%mass)	
XAMPO_LIBRA	Water: 0 Pollutant: 100	
Oil		
LIBRA PRE-SAL	Select Oil Remove (Dil
]		
	Mass fraction of Oil in Release: 100 %mass	▼
Component Name	Fraction in oil (%)	<u> </u>
C1-C4 gasses (dissolved in oil)	1.0182	
C5-saturates (n-/iso-/cyclo)	1.6247	
C6-saturates (n-/iso-/cyclo)	0.9828	
Benzene	0.1638	
C7-saturates (n-/iso-/cyclo)	1.6015	
C1-Benzene (Toluene) et. B	0.5359	
C8-saturates (n-/iso-/cyclo)	2.1124	
C2-Benzene (xylenes; using O-xylene)	0.7433	
C3-Banzana	0.7103	
C10-saturates (n-/iso-/cyclo)	1 5540	
C4 and C4 Benzenes	0.0536	
C11-C12 (total sat + aro)	2.9082	
Phenols (C0-C4 alkylated)	0.1646	
Naphthalenes 1 (C0-C1-alkylated)	5.5807	
C13-C14 (total sat + aro)	4.6200	
Naphthalenes 2 (C2-C3-alkylated)	0.3057	
C15-C16 (total sat + aro)	4.2573	
PAH 1 (Medium soluble polyaromatic hydro	rrbns (3 rings-non-alkyltd;<4 0.1844	
C17-C18 (total sat + aro)	4.6879	
C19-C20 (total sat + aro)	4.5516	
Unresolved Chromatographic Materials (UC	M: C10 to C36) 0.0989	
DAH 2 (Low colubia polycrometic hydrocert	9.0530	
C25+ (total)	018 (3 hings-aikyialeu, 4-5+ 0.0001	
	00.1000	Ψ.
Add Remove Edit	Properties Num. comp.'s 25	_
		_



Anexo II.6.1.2.2.3-1: Detalhamento da linha de costa utilizado na grade da modelagem de óleo.





Anexo II.6.1.2.3-1: Mapas com os resultados dos cenários probabilísticos.

