水工学研究室 河口昌輝

1.背景

1.1 泰安近海で発生した油流出事故の経緯

2007 年 12 月 7 日 7:15 ごろ、香港船籍のタ ンカー「ハーベイ スピリット」号と海上クレ ーンを積んだタグボートが韓国忠清南道泰安 郡の沖合い 10km(北緯 36°49.93 分 東経 126°2.46分)の海上で衝突し、積載された 原油 302641KL のうち 12547KL が流出した。

1.2 研究の目的

今回の事故によって流出した原油の量は 12547KL で、韓国における油流出事故の最大 の被害があったとされる、シープリンス号の 事故による流出量 7200KL、あるいは島根県隠 岐島沖で発生したナホトカ号の事故による流 出量 6,240KL の2倍近く流出した。

今回の事故による被害を把握するため、また、あるいは同じような事故が起きた時に迅速に対処し、被害を少なくするためにも今回の事故による原油の拡散を解析する必要がある。

本研究では、数値計算により流出した原油 がどのように拡散したかを把握することを目 的とする。

1.3 研究方法

本研究では、対象地域では潮汐流も強いが、 より卓越していると思われる吹送流を準3次 元数値モデルにより計算を行った。

2. 数值解析法

2.1 研究方法

本研究では、流れが鉛直方向に変化する吹 送流を計算するため、準3次元数値モデルで あるバロクリニック流動モデルを作成した。 図1.1にこのモデルの変数の位置を示す。



2.2 基礎方程式

連続式

$\frac{\partial \zeta}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} [(\zeta + h)u] + \frac{\partial}{\partial y} [(\zeta$	(+h)v	$]-w_s=0$
<i>t</i> :時間	ζ	:水位
<i>f</i> :コリオリ係数	h	:水深
P:圧力 。·流休密度	и	:x方向の流速
A_{h}, A_{v} :水平、鉛直渦動粘性係数	v	:y 方向の流速
	w	:z方向の流速

運動方程式

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u\frac{\partial u}{\partial x} + v\frac{\partial u}{\partial y} + w\frac{\partial u}{\partial z} = fv - \frac{1}{\rho_w}\frac{\partial p}{\partial x} + A_h\left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y}\right) + A_h\frac{\partial^2 u}{\partial z^2}$$
$$\frac{\partial v}{\partial t} + u\frac{\partial v}{\partial x} + v\frac{\partial v}{\partial y} = -fv - \frac{1}{\rho_w}\frac{\partial p}{\partial y} + A_h\left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y}\right) + A_h\frac{\partial^2 v}{\partial z^2}$$
$$- \frac{1}{\rho_w}\frac{\partial P}{\partial z} - g = 0$$

% #ittig

海面
$$au_s =
ho_a C_d W_s^2$$

海底
$$\tau_b = \rho_w C_f \overline{u}^2$$





- 3.計算条件
- 3.1 計算条件
- 計算条件は表3.1を用いる。

表 3.1 計算条件

格子間隔	2 分(格子数 35,31)
層数	8
タイムステップ	20 秒
風応力	$\tau_s = \rho_a C_d u_r^2$
コリオリカ(f)	$f = 8.7769 \times 10^{-5}$
粗度係数(C)	$\tau_{b} = \rho_{w}C_{f}\left \overline{u}\right \overline{u}$
初期水位、流速	全域で0

地形	Etopo-2 data set
水平渦動粘性係数	$A_h = 0.10 m^2 / s$
鉛直渦動粘性係数	$A_{v} = 5 \times 10^{-4} m^2 / s$



水深(m)

3.3 海上風の推算

今回使用する風データは気象庁が発表する アジア地上解析天気図をもとに推算した。

風速は次の式で与えられる。

2 点間の気圧差と距離を天気図から読み取り 式に代入した。

$$fv = \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}$$

f:コリオリパラメータ ν:風速 ρ:空気の密度 ∂p:2点間の気圧差 ∂x:2点間の距離

密度は次の式で与えられます。

 $\rho = 1.293 \times \frac{273.15}{(273.15+t)} \times \frac{P}{1.013 \times 10^5}$

t: 気温 P:気圧

ここで求めた風速*v*は上空のもので、*v*を 0.7 倍したものが海上での風速である

風はコリオリカと地上摩擦力等圧線に対し て左に傾斜して吹く、北緯 37°付近では 30° 傾斜する。これをもとに風向を推算した

4.結果

4.1 海上風の特性

図 4.1 風向の出現頻度のグラフと図 4.2 風 向の時間変化のグラフを見ると、特に北西の 風が多いことがわかる。北東の風も比較的多 く吹いる。北西の風とは北西から南東に向か って吹く風のことである。



図 4.1 風向の出現頻度



次に図4.3風向とその風エネルギーと各段階 の風エネルギーを見ると、やはり北西の風エ ネルギーが卓越している。



4.2 原油の拡散計算の結果

今回の事故では、12月7日7:15 に事故が 発生し、タンクに開いた穴を塞ぐまでの48時 間油は流出し続けた。そこで12月7日3:00 から12月9日3:00までの48時間濃度を与え た。

コンター図を見ると流出から4日後の11日 にかけて南へ拡散していることがわかる。11 日から13日にかけては拡散の規模が小さく、 停滞しているといえる。13日から19日にか けては大きく南に拡散し、全体も海岸に沿っ てやや南に移動している。19日から22日に かけては停滞しているものの、その後は海岸 に沿って南に移動しながら拡散している。特 に28日から31日にかけて大きく流れている ことがわかる。





4.3 実現象との比較

12月11日の濃度のコンター図と、図4.912 月11日10:40に撮影された事故現場付近の衛 星写真を比較する。コンター図を見ると南北 に細長い楕円形に拡散している。特に南への 拡散が大きくなっている。一方、衛星写真を 見ると南だけでなく海岸に沿って北東と、さ らに南西にも拡散している。



図4.9 12月11日10時40分 撮影 Envisat 5.まとめ

5.1 結論

流出した原油の拡散状況を再現することが 出来た。また対象地域では風による吹送流が 卓越した流れであることを確認した。対象地 域では冬季において季節風が強く短期間で原 油が拡散するため注意が必要であることがわ かった。

5.2 課題

風の観測データの入手や、海上風の推算の 精度を向上させることで、さらに精度の高い 解析が出来ると考えられる。また地形データ もより精度の高いものを用いることで精度の 高い解析が出来ると考えられる。

また今回は吹送流による原油の拡散を解析 したが、潮汐流や密度流などの流れによる原 油の拡散の解析を行うことで、さらに高い精 度で原油の拡散を再現できると考えられます。