サイクロンシドル(SIDR)による高潮の 数値シミュレーションと被災の実態

安田誠宏 京都大学防災研究所



発表内容

→サイクロンシドル(Sidr)の経路 ◆熱帯低気圧モデルを用いた 高潮シミュレーション(茨城大, 信岡先生) *****GFS-WRF-SWAN&SuWAT システムによるシミュレーション •GFS-SWANによる波浪シミュ レーション •GFS-WRF-SuWATによる高潮 シミュレーション

◆主要な結論とリアルタイム高潮 予測



サイクロン シドル(Sidr)

ann d'fair cathachdann ann 2007-14-15 06:00 atr Cyclone score	発生期間:	2007年11月11日~11 月16日
	最大風速: (1分間平均)	250 km/h (155 mph)
	最低気圧:	944 hPa
	被害総額:	450 million (USD)
	死傷者数:	≥ 4,000人
MTSAT-1R Processed by	被害地域:	Bangladesh and West Bengal, India

サイクロン シドル(Sidr)の経路

		Date	Time	Lat	Lon	Wind	Cat.
Č.			(GMT)	(deg)	(deg)	(kt)	
		11/11	6	10.00	92.30	35	ΤS
1	2007 ch. rb 1 Hutte 22 BN 90 JE	11/11	18	10.40	91.40	45	TS
ALC: NO	2007/11/15 F2UTC 20 IN 1595E	11/12	6	10.80	90.40	55	TS
	2007/11/15 OSUTC 103540 3E	11/12	18	11.60	90.00	105	3
	2007/11/13 00UTC 17 8N 89.2E	11/13	6	12.50	89.80	115	4
		11/13	18	13.70	89.50	115	4
	2007/11/14 06UTC 15:0N 89 4E 0 2007/11/14 06UTC 14:3N 89 8E	11/14	0	14.30	89.60	115	4
	0 2007/11/13 OGUEC 12 SN 89 8E	11/14	6	15.00	89.40	120	4
X	2007/11/12 18UTC 11 6N 90 0E	11/14	12	15.70	89.30	130	4
	2007/11/11 18UTC 10.4N 91.4E	11/14	18	16.60	89.30	130	4
		11/15	0	17.80	89.20	130	4
	• 2004 Review Testendingen Brage MALA 6 DOIS Tes Mala	11/15	6	19.30	89.30	135	4
		11/15	12	20.90	89.50	130	4
		11/15	18	22.80	90.30	105	3
		11/16	0	25.00	91.90	60	TS

サイクロン ボーラ(Bhola) in 1970

And a state of the	発生期間:	1970年11月7日~11 月13日
	最大風速: (1分間平均)	205 km/h (130 mph)
	最低気圧:	966 hPa
	被害総額:	8,640万USD, 2007 年の貨幣価値換算で 46,000万USD
	死傷者数:	30万~50万人が死亡 (史上最悪のサイクロ ン被害)
State West	被害地域:	インド、東パキスタン

サイクロンシドル(Sidr)の軌道と上陸地点

軌道と中心気圧

 Advisory Report of Indian Metrological Department Tropical cyclone 'Sidr' advisory

Joint Typhoon Warning Center
 Tropical Cyclone Warning WTIO31

上陸地点と時間

+ OCHA :

Cyclone SIDR Bangladesh Situation Report No. 2 17 November 2007 18:30(バングラデシュ時刻) 沖の島を通過 20:30(バングラデシュ時刻) 上陸 [UTC 14:30]

'上陸地点: Hiron Point, サンダーバンやDublar Char島付近

Myersの熱帯低気圧モデル

$$P(r) = P_c + \Delta p \cdot \exp\left(-\frac{r_0}{r}\right)$$

台風半径 r₀:加藤 (2005)の台風を用いた経験式

$$r_0 = \begin{cases} 0.77 * Pc - 651 (Pc < 950hPa) \\ 1.63 * Pc - 1471 (Pc > 950hPa) \end{cases}$$

→高潮の感度分析を行い、上の式で算出される値を 0.8倍して使用

加藤史訓(2005):高潮危険度評価に関する研究,国総研資料,第275号,p.10. http://www.nilim.go.jp/lab/bcg/siryou/tnn/tnn0275.htm

風と気圧場の計算2

風の計算: Super Gradient Wind(藤井・光田, 1986)を利用

$$\frac{U_{gr}^2}{r_t} + fU_{gr} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \qquad \qquad \frac{1}{r_t} = \frac{1}{r} \left(1 + \frac{C}{U_{gr}} \sin \alpha \right)$$

$$U_{10} = GU_{gr}$$

$$G(x) = G(\infty) + \left\{ G(x_p) - G(\infty) \right\} \left(\frac{x}{x_p} \right)^{k-1} \cdot \exp\left[\left(1 - \frac{1}{k} \right) \left\{ 1 - \left(\frac{x}{x_p} \right)^k \right\} \right]$$

$$U \quad : \text{FFW (Eriction-free wind)}$$

 U_{gr} : FFW (Friction-free wind) $G(\infty) = 2/3 \sim 0.6667$ k = 2.5 $x_p = 0.5$

藤井・光田(1986): 台風の確率モデルの作成とそれによる強風シミュレイション, 京都大学防災研究所年報, No.29, B-1, No.29, pp.229-239.

SIDRによる高潮のアニメーション



最大高潮偏差の分布



高潮偏差の時間変化



Sarankhola:6.5mBorguna:5.0mKuwakata:3.5m

©茨城大学 信岡先生提供





解析領域および解析条件



◆SWAN 40.51による波浪の シミュレーション

◆入力条件
 ●FNL風速(6時間毎)

◆解析条件
•0 ~ 24N, 80 ~ 100E
•∆x = ∆y =2 minutes (BODC)
•∆t = 300sec
•Frequency: 0 ~ 0.5Hz

海面更正気圧と風速 (FNL)



有義波高と波向 (SWAN)





潮汐・高潮モデル						
非線形長波近似モデル						
$\frac{\partial \eta}{\partial t} + \frac{\partial M}{\partial x} + \frac{\partial N}{\partial y} = 0$						
$\frac{\partial M}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{M^2}{d} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{MN}{d} \right) + gd \frac{\partial \eta}{\partial x} = fN - \frac{1}{\rho} d \frac{\partial P}{\partial x} + \frac{1}{\rho} (\tau_s^x + \tau_b^x + F_x) + A_h \left(\frac{\partial^2 M}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 M}{\partial y^2} \right)$						
$\frac{\partial N}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{NM}{d} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{N^2}{d} \right) + gd \frac{\partial \eta}{\partial y} = -fM - \frac{1}{\rho} d \frac{\partial P}{\partial y} + \frac{1}{\rho} (\tau_s^y) - \tau_b^y + F$	$ f_{y} + A_{h} \left(\frac{\partial^{2} N}{\partial x^{2}} + \frac{\partial^{2} N}{\partial y^{2}} \right) $					
h : the sea surface elevation,						
M and N : the depth integrated currents in x and y,						
d : $h+\eta$, the total water depth,	1 hPa = 1 cm					
g : the gravitational acceleration,						
f : the Coriolis parameter,						
P : the atmospheric pressure, ²	calculated by the					
A _h : the horizontal eddy diffusion,						
ρ : the density of water,	wave model					
F_x and F_y : The radiation stress,						
$\tau_{\rm s}$: the wind stress, $U U $,	calculated by the					
τ_b : the bottom stress ($\tau_b = \rho_w g n^2 \frac{1}{d^{7/3}}$).	wave model					

DISASTER PREVENTION RESEARCH INST.







<u>2nd region</u> 3min 18~23.5N, 83~95E



<u>1st region</u> 6min 0~24N, 80~100E <u>3rd region</u> 1min 21~23N, 86.5~92.5E

DISASTER PREVENTION RESEARCH INST.

海面更正気圧と10m風速 (WRF)

WRF Surface Level Pressure(hPa) & 10m Wind Speed(m/s) 2007/11/07 0D:00 GMT 240 16H 1 1015 1811 18 160 1009 148 1/110 120 1009 100 ŦW 1010 2W -ED NVF ΞÉ ØØE 9ŻE 25 26 27 30 -5 7 8 - Q 10 11 12 13 -14 15 16 17 18 30 -29 23

prepared by DPR Kjuto University using NRF and GADS(DOLL/IGES).

WRF計算結果とJTWCによる経路の比較



DISASTER PREVENTION RESEARCH INST.



1min_3rd_topo

SuWATによる高潮シミュレーション結果 (高潮のみ)



col





主な結論

◆ 熱帯低気圧モデルと気象モデルの2通りで風・気圧場を計算し、 高潮シミュレーションの入力条件とした.

★ 熱帯低気圧モデル

- 経路: JTWC
- 気圧場: Myers, 風速場: Fujii and Mitsuta (SGW)
- 最大風速半径 r₀:加藤らの式をチューニング
- \rightarrow Sarankhola: 6.5m, Borguna: 5.0m, Kuwakata: 3.5m

★ 気象モデル

- NCEP気象データ(FNL)を外力とし、波浪モデル(SWAN)で波浪を解析
- → 有義波高 H_{1/3} 3~5m
- WRFによって気圧・風速場をダウンスケーリングし、高潮・波浪結合モデル(SuWAT)で高潮を解析
- → 浸水解析の結果, 地盤上 3~6m

今後の課題とリアルタイム高潮予測

- →リアルタイム高潮予測
 - 熱帯低気圧モデルはパラメータのチューニングに専門家の経験 的知識が必要,最大風速半径 r₀の設定が難しい.
 - 安全側の大きめの予報値としては使える?
 - 気象モデルの予報値をGFS-WRF-SuWATシステムの入力条件 とすることで、高潮予測計算をすることができる
 - 1°メッシュのGFSデータは、高潮計算には粗すぎる、
 - メソ気象モデル(WRF)によるダウンスケーリングが必要だが、計算コスト負荷をどうクリアするか、並列計算機が必須か?

ご静聴ありがとうございました

Wave simulation results of Hurricane Katrina



prepared by wavehunter.jp using SWAN, GFS, and GrADS(COLA/IGES).

Energy Transfer Model in SWAN

- ✤ Komen et al.(1984): Default, same as WAM-cycle3
- → Lalbeharry et al.(2004): Adopting the shift growth parameter Z_{α} , and using the limiter by Hersbach and Janssen(1999) on the Phillip's harmonic theory

GFS-WRF-SWAN&SuWAT システム

- GFS (Global Forecast System): Global atmospheric forecast model developed by NCEP
- WRF (Weather Research and Forecast): Meso-scale weather forecast model developed by NCAR
- Typhoon model: Calculating wind and pressure field (Fujita, Myers, Mitsuta & Fujii)
- <u>SWAN</u> (Simulating WAves Nearshore): Third generation wave model
- <u>SuWAT</u> (the coupled-nested-parallelized Surge, Wave And Tide model)

風速と風向 (FNL)



Storm Surge Prediction Model and Its Application

Model Development: SuWAT

- A numerical model using the coupled-nested-parallelized SUrge WAve Tide (SuWAT) model
- Depth integrated nonlinear shallow water equations and Simulating WAves Nearshore (SWAN) model using the Massage Passing Interface.

Surface Water Stress

The total stress is treated as the sum of a turbulent and a wave-induced stress

$$\tau = \tau_{\rm turb} + \tau_{\rm w}$$

Radiation Stress

Excess momentum flux due to waves

- 1) Above two factors are used in Tide-Surge module
- 2) Surface elevations and velocities are used in the Wave module

地球温暖化への対応





Source : UNEP/GRID Geneva; University of Dacca; JRO Munich; The World Bank; World Resources Institute, Washington D.C.