有明海においてレーダ観測で得られた分潮成分を用いたモデルのパラメータ推定

一財)電力中央研究所 坪野考樹,三角和弘,津旨大輔

目次

- 背景
- 解析法など(観測, モデル, Green func)
- 結果
 - -RMS
 - 内挿
- ・まとめ
- 反省点

- 解像度と18.6年

背景1(海洋レーダ)

- 海洋レーダの特徴(時間・空間)
 間的に詳細データ)
- 有明海諫早湾口前面,長崎 大学と共同で観測(07年)
- ・ 諫早湾口近傍の有明海の半
 日周潮について検討(08年)



13015'



背景2(レーダ結果の同化)

- レーダは視線流速,
- 2方向必用.(重なった領域)
- 重ならない1方向は捨てる?
- ない所は分からない.
- データ同化の前,最も尤もらしい計算が望ましい.
- 視線方向流速の精度の比
- モデルのパラメータ.
- 14年度の試み:M2分潮卓越(湾内)
- 外力が分かりやすい.
- 調和解析は平均操作(観測結果のノイズを少なく出来る)
 グリーン関数で視線流速M2成分を制約条件として、2次元モデル(ROMS)のパラメータを推定
- 物理的内挿.

14年度の発表

- 1) 視線流速と潮位のM2分潮を拘束条件で,外力と物理パラメー タを推定
 - \rightarrow (RADA Data => Green Function's => ROMS)
- 2) 外力と潮位・潮流
 - → 抗力で潮位と潮流の位相差が.
- 3) 誤差情報
 - → 重ならない領域も積極的に使えそう.
 - → 今後のデータ同化で使える.
 - → 湾口や小山付近は、3Dモデルで少し検証が必要か.
- → M2(潮汐)は分かりやすい故, 誤差の比が見やすいかも(湾). 3)物理的内挿
 - → 重ならない領域も見える.

目的

- 1) その他の分潮も使うと、パラメータの一般性が向上
 - \rightarrow (RADA Data => Green Function's => ROMS)

2) 外力と潮位・潮流(M2だけか?)

→ 抗力で潮位と潮流の位相差が.

3) 誤差情報

 ちなみに、昨年度はAGUで来れませんでしたが、ReUse GFA (Toyoda, 2013)を試しまして、より早く停留値が得られることを確 認しました。

ただし、今回は一般のGFAを使っています、理由は、境界条件である観測値が多くて、大変だったためと、計算時間がそれほどかからないためです。





- 格子間隔(1/60,1/120,1/240))*50'E 130*E 130*E 130*E 130*E
- 開境界(4分潮) TPXO6.2(Egbertら, 02)(1/4 から内挿)
- 初期0から45日計算:最後の15日調和分解(8)
 O%Wetな場所)=>潮位+視線方向分潮

Green Function's approach1 (Menemenlisら05)

 $J = \frac{1}{2} (\mathbf{M}(\mathbf{x}) - \mathbf{y})' \mathbf{R}^{-1} (\mathbf{M}(\mathbf{x}) - \mathbf{y}) \qquad (3) \qquad \frac{dJ}{d\mathbf{x}} = \left(\frac{d\mathbf{M}}{d\mathbf{x}}\right)' \mathbf{R}^{-1} (\mathbf{M}(\mathbf{x}) - \mathbf{y}) \qquad (4)$

M(x) 制御変数から出力(観測と同じ)への関数

R 観測結果の重み(精度などによる)

 $\begin{aligned}
\mathbf{M}(\mathbf{x}) \mathbf{0} \mathbf{\Delta} \mathbf{m} \mathbf{k} & \frac{dM(\mathbf{x}_{0})}{dx^{j}} \cong \frac{M(\mathbf{x}_{0} + a^{j} \mathbf{e}^{j}) - M(\mathbf{x}_{0})}{a^{j}} = \frac{\delta M(\mathbf{x}_{0})}{\delta x^{j}} \quad (5) \\
\mathbf{M}(\mathbf{x}) \mathbf{0} \mathbf{\tilde{\mu}} \mathbf{W} & \mathbf{M}(\mathbf{x}_{0} + \mathbf{x}) \cong \mathbf{M}(\mathbf{x}_{0}) + \left(\frac{d\mathbf{M}(\mathbf{x}_{0})}{d\mathbf{x}}\right) \mathbf{x} \quad (6) \\
\mathbf{\tilde{k}} \tilde{\mathbf{b}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \mathbf{0} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \tilde{\mathbf{c}} \\
\frac{dJ}{d\mathbf{x}} = 0 \quad \mathbf{I} \mathbf{I} \mathbf{I} \mathbf{I} \\
\hat{\mathbf{x}}_{0} = \mathbf{x}_{0} + \mathbf{x} \quad (9) \quad \mathbf{x}_{0}^{l+1} = \mathbf{x}_{0}^{l} + \mathbf{x}^{l} \quad (10)
\end{aligned}$ (5) $\begin{aligned}
\frac{dM(\mathbf{x}_{0})}{dx^{j}} \cong \frac{M(\mathbf{x}_{0} + a^{j} \mathbf{e}^{j}) - M(\mathbf{x}_{0})}{dx} = \frac{\delta M(\mathbf{x}_{0})}{\delta x^{j}} \quad (5) \\
\mathbf{M}(\mathbf{x}_{0} + \mathbf{x}) \cong \mathbf{M}(\mathbf{x}_{0}) + \left(\frac{d\mathbf{M}(\mathbf{x}_{0})}{d\mathbf{x}}\right)^{l} \mathbf{x} \quad (6) \\
\mathbf{\tilde{k}}_{0} = \mathbf{x}_{0} + \mathbf{x} \quad (9) \quad \mathbf{x}_{0}^{l+1} = \mathbf{x}_{0}^{l} + \mathbf{x}^{l} \quad (10)
\end{aligned}$

計算x=(td_mag,td_phase, Vsc, C_d)

- 外力である境界条件の潮位・潮流の大きさ td_mag, 潮位と潮流の位相差td_phase, 粘性係 数Vscおよび海底面の抗力係数C_d
- R_対角=(1:視線流速,100:水位,1000:x) =>理由 数の比が(100,3,1)
- X_初期值= $(1., 0., 5m^2s^{-1}, 3.0 \times 10^{-3})$

$$Cd \times u\sqrt{u^2 + v^2}$$

$$\mathbf{J} = \frac{1}{2} [\mathbf{M}(\mathbf{x}) - \mathbf{y}]^{\mathrm{T}} \mathbf{R}^{-1} [\mathbf{M}(\mathbf{x}) - \mathbf{y}]$$

Green Function's approach2(杉 浦ら06)

- 1) 制御変数(解きたい変数)をある値にする.
- 2) 最小二乗法で観測結果と数値結果を比較:目的関数
- 3) Grenn関数法で制御変数の勾配と長さを計算する.
- 4) 勾配と長さの内積を制御変数に足す.
- 5) 停留するまで計算を繰り返す.

最終的に得られる値;

開境界の潮汐,水平粘性,抗力係数

ケース数:

解像度を変えたケース3 + 粘性係数を固定したケース3

反復回数とJ

- 10回反復
- ・解像度に寄らず、4回程度で同程度の値
- (1,2回程度で終わる)



推定された制御変数(粘性も推定)

- TPXO06の大きさ(S2以外), 位相はいじらなくて もよい.
- 外カとバランスする抗力は一定(解像度に依存しない)
- 粘性係数は 1~200m²s⁻¹程度

Case	Mag M2	Lag M2	Mag S2	Lag S2	Mag K1	Lag K1	Mag O1	Lag O1	Vsc (m ² s ⁻¹)	Rdrg (10 ⁻³)
060	1.06	0.06	1.34	0.59	1.11	0.00	1.14	0.00	192	1.44
120	1.04	0.02	1.31	0.34	1.11	0.00	1.15	0.00	1.3	1.88
240	1.02	-0.02	1.30	0.79	1.11	0.00	1.14	0.00	70	1.82

推定された制御変数(粘性固定)

- 粘性係数は 50m²s⁻¹固定
- 固定と推定は変わらない. =>粘性係数の感度小

固定	Case	Mag M2	Lag M2	Mag S2	Lag S2	Mag K1	Lag K1	Mag O1	Lag O1	Vsc (m ² s ⁻¹)	Rdrg (10 ⁻³)
迫正	060	1.05	0.09	1.29	-0.7	1.11	0.00	1.14	0.00	50_fix	1.84
	120	1.03	0.11	1.29	0.02	1.11	0.00	1.14	0.00	50_fix	1.82
	240	1.02	-0.05	1.30	1.07	1.11	0.00	1.14	0.00	50_fix	1.90

推定	Case	Mag M2	Lag M2	Mag S2	Lag S2	Mag K1	Lag K1	Mag O1	Lag O1	Vsc (m ² s ⁻¹)	Rdrg (10 ⁻³)
	060	1.06	0.06	1.34	0.59	1.11	0.00	1.14	0.00	192	1.44
	120	1.04	0.02	1.31	0.34	1.11	0.00	1.15	0.00	1.3	1.88
	240	1.02	-0.02	1.30	0.79	1.11	0.00	1.14	0.00	70	1.82

誤差(初期と最後)

• 視線流速と水位のバランスが調整された.

	Case	e 060			Case120				Case240				
	M2	S2	K1	01	M2	S2	K1	01	M2	S2	K1	01	
初	4.4	2.7	1.5	0.8	4.4	2.7	1.5	0.8	4.6	2.8	1.5	0.8	視線流速
期	8.5	9.4	2.1	2.2	6.8	9.1	2.1	2.3	5.6	9.1	2.1	2.3	水位
最	4.4	2.4	1.6	0.7	4.1	2.3	1.6	0.7	4.3	2.3	1.6	0.7	視線流速
終	1.5	1.9	0.7	0.4	1.1	2.2	0.8	0.5	1.2	2.1	0.7	0.5	水位
固	4.3	2.4	1.6	0.7	4.1	2.3	1.6	0.7	4.3	2.4	1.6	0.7	視線流速
定	1.4	2.2	0.7	0.5	1.2	2.1	0.7	0.5	1.2	2.2	0.7	0.5	水位

RMSE(M2 視線流速:5cm s⁻¹)

解像度

高

低



Case240



RMSE(視線流速:5cm s⁻¹)

- 重ならない領域も使える!
- 湾中央部では、2cm s⁻¹
- 局に近い領域は、大きくなる(解像度)
- 緑〇:高解像度では,小山(地形性).
- ・ 諫早湾のSt.Aは, 15cm s⁻¹以上
- ・ 諫早湾の湾ロも少し悪い(地形性)
- 同化ではこの比は使える可能性が高
- K1は誤差が大きい
- (データに24時間周期)





物理的内挿(潮流楕円長軸)

- M2
- 重なる領域のみから, 全体へ.
- 長軸の大きさ:東側 が大きい
- 位相:
- 90度潮位より早い, 東側で早く到達



物理的内挿(潮流楕円長軸)



• S2

物理的内挿(水位)

- ・3点の水位情報+レーダで
- 全体の潮位



まとめ

- 1) 視線流速と潮位の4分潮を拘束条件で,外力と物理パラメータ を推定可能
 - \rightarrow (RADA Data => Green Function's => ROMS)
- 2) 外力と潮位・潮流
 - → 抗力で潮位と潮流の位相差が補正される.
 - → 粘性係数は感度が低い.

3) 誤差情報

- → 重ならない領域も積極的に使えそう.(今後のデータ同化)
- → 湾口や小山付近は、3Dモデルで少し検証が必要か.
- → K1は誤差が大きい(慣性振動)

4)物理的内挿

- → 重ならない領域も見える.
- → 流速の品質管理を考慮したGFAもしてみたい