# ЧИСЛЕННОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ДВИЖЕНИЯ ЛЬДА В СТРАТИФИЦИРОВАННОЙ ЖИДКОСТИ

**Мортиков Е.В.**<sup>1,2</sup>

<sup>1</sup> Научно-исследовательский вычислительный центр МГУ им. М.В. Ломоносова <sup>2</sup> Институт океанологии им. П.П. Ширшова РАН

22 ноября 2012 г. Математическое моделирование геофизических процессов: прямые и обратные задачи

### Цели работы

- Определение влияния стратификации на силу сопротивления при движении льда сложной формы в стратифицированной жидкости
  - Выявление зависимости силы сопротивления от параметров стратификации
  - Оценка применимости аналитических моделей для расчета силы сопротивления при наличии стратификации
- Разработка комплекса программ для численного моделирования движения льда в стратифицированной жидкости
  - Численное моделирование течений в областях сложной конфигурации при явном воспроизведении движения погруженных в жидкость тел
  - Возможность проведения расчетов с высоким пространственным разрешением
  - Эффективная реализация модели на современных параллельных вычислительных системах

# Структура работы

- Введение
- Численная модель
  - Метод погруженной границы
- Программная реализация на параллельных системах
- Вычислительные эксперименты с численной моделью
- Численное моделирование движения ледяного киля
  - Постановка задачи
  - Аналитические модели
  - Расчет силы сопротивления в однородной и двухслойной жидкости
  - Воспроизведение волнового возмущения в двухслойной жидкости
- Заключение

# Актуальность работы

- Параметризация динамики морского льда с учетом стратификации и сложной формы поверхности
- Повышение точности прогнозирования движения морского льда



## Характеристика ледовой поверхности

- Сложная структура подводной поверхности льда
  - Недостаток данных наблюдений
- Характерная черта ледовой поверхности наличие ледяных килей
  - Средняя высота **h<sub>k</sub> ~ 10** метров <sup>[Wadhams, 1988]</sup>
    - Сравнима с глубиной перемешанного слоя
  - Средняя частота  $f_k \approx 3-7$  килей на км [Wadhams, 1988; Bourke et al., 1992]



Wadhams, 1981. Sea ice topography of the Arctic ocean.

### Динамика морского льда

- Генерация внутренних волн при движении морского льда при наличии стратификации <sup>[МсРhee, 1989]</sup>
  - Влияние на динамику морского льда
  - Влияние на процессы вертикального перемешивания и перенос тепла
- Коэффициент сопротивления лед-океан

 $C_{D} = rac{\left|u^{*}\right|^{2}}{\left|U_{i}\right|^{2}}$   $u^{*}$  - скорость трения  $U_{i}$  – относительная скорость льда на глубине в несколько метров

- Форма подводной поверхности
- Условия стратификации
- Динамика пограничного слоя

### Динамика морского льда

- Современные параметризации коэффициента сопротивления, как правило, не учитывают эффекты стратификации и наличия ледяных килей
  - Постоянные эмпирические значения коэффициента сопротивления (C<sub>D</sub> ≈ 0.0055) на основе данных измерений в определенных районах Арктики <sup>[McPhee, 2008]</sup>
  - Простые модели сезонного изменения коэффициента сопротивления
- Чувствительность климатических моделей Северного Ледовитого океана к значению коэффициента сопротивления <sup>[Яковлев, 2007]</sup>
- Данные наблюдений вблизи ледяного киля глубиной около 10 метров показывают изменение коэффициента сопротивления от 0.002 до 0.08 в зависимости от условий стратификации <sup>[Schmidt, 2012]</sup>

• Трехмерная численная модель стратифицированной жидкости

- Возможность представления особенностей формы поверхности морского льда в численных расчетах
- Воспроизведение движения морского льда со сложной формой поверхности
- Воспроизведение внутренних волн при движении морского льда в стратифицированной жидкости
- Высокое пространственное разрешение
- Эффективная параллельная реализация численных методов для расчета течений с разрешением порядка 10<sup>8</sup> точек

# II. Численная модель Система уравнений

• Вязкая несжимаемой жидкости в приближении Буссинеска

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} &= \nu \nabla^2 \mathbf{u} - \frac{1}{\rho_0} \nabla p - \frac{\rho'}{\rho_0} g \mathbf{e_z} + \mathbf{f}_U \\ \frac{\partial \rho'}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \rho' &= \kappa \nabla^2 \rho' + f_\rho \\ \nabla \cdot \mathbf{u} &= 0 \\ \mathbf{u}(\mathbf{x}, t) \Big|_{\Gamma_b} &= \mathbf{U}_b(t) \end{aligned}$$



 $\mathbf{u} = (u, v, w)$  – вектор скорости; p – давление  $\rho'$  – отклонение плотности от средней величины  $\rho_0$  $v = \mu/\rho_0$  – кинематическая вязкость  $\kappa$  – коэффициент диффузии g – ускорение свободного падения

Дискретизация по времени

- Метод дробных шагов для интегрирования системы по времени
  - Определение промежуточного поля скорости

$$\frac{\tilde{\mathbf{u}} - \mathbf{u}^{n}}{\Delta t} + \left[\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{u}\right]^{n + \frac{1}{2}} = \nu \left[\nabla^{2} \mathbf{u}\right]^{n + \frac{1}{2}} - \frac{1}{\rho_{0}} \nabla p^{n} - \frac{\rho^{n + \frac{1}{2}}}{\rho_{0}} g \mathbf{e}_{\mathbf{z}} + \mathbf{f}_{U}^{n + 1}$$
$$\nabla \cdot \mathbf{u}^{n + 1} = 0$$

- Явная схема Адамса-Башфорта 3-го порядка по времени
- Уравнение Пуассона для поправки к давлению  $\nabla \cdot \nabla \phi^{n+1} = \frac{\nabla \cdot \ddot{\mathbf{u}}}{\Delta t}$

$$\mathbf{u}^{n+1} = \tilde{\mathbf{u}} - \Delta t \cdot \nabla \phi^{n+1}$$
$$p^{n+1} = p^n + \rho_0 \phi^{n+1}$$

• Явная схема Рунге-Кутты 2-го порядка для отклонения плотности

$$\tilde{\rho} = \rho^{n} + \Delta t L(\rho^{n})$$
$$\rho^{n+1} = \rho^{n} + \frac{\Delta t}{2} \Big[ L(\rho^{n}) + L(\tilde{\rho}) \Big]$$

### Дискретизация по пространству

- Прямоугольная сетка с неравномерным шагом
  - Разнесенная сетка
  - Схема центральных разностей
     для аппроксимации линейных слагаемых
  - Консервативная схема второго порядка для кососимметрической формы записи адвекции



- Схема WENO 5-го порядка для аппроксимации переноса скаляра
- Итерационный метод решения уравнения Пуассона
  - Стабилизированный метод бисопряженных градиентов (BiCGstab) для решения уравнения Пуассона
  - Предобусловливатель геометрический многосеточный метод



# Метод погруженной границы

- Моделирование течений в областях сложной конфигурации на простых прямоугольных сетках
  - Нет необходимости перестраивать сетку на каждом шаге по времени для задач с подвижными границами
  - Простота реализации на параллельных архитектурах
  - Необходимы специальные способы аппроксимации краевых условий на криволинейных границах при дискретизации на прямоугольных сетках – метод погруженной границы



# II. Численная модель Метод погруженной границы

 Аппроксимация краевых условий на криволинейных границах за счет добавления специальных функций в уравнение движения

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} = \mathbf{v}\nabla^2 \mathbf{u} - \frac{1}{\rho_0}\nabla p - \frac{\rho}{\rho_0}g\mathbf{e}_{\mathbf{z}} + \mathbf{f}_U$$

 Определяются операторы интерполяции и проектирования для точек прямоугольной сетки и точек криволинейной границы

$$\mathbf{F} = L\mathbf{f}, F_s = \sum_{m \in \Omega_h} f_m d(\mathbf{x}_m - \mathbf{X}_s) \Delta V, 1 \le s \le P_b$$
$$\mathbf{f} = L^* \mathbf{F}, f_m = \sum_{s=1}^{P_b} F_s d(\mathbf{x}_m - \mathbf{X}_s) \Delta s, m \in \Omega_h$$

 $d(\mathbf{r})$  – конечно-разностная аппроксимация точечных источников на сетке

- Преобразование операторов
  - Смещение интерполяции вблизи границы области
  - Повышение гладкости операторов при воспроизведении движения границ

### Метод погруженной границы

• Вычисление промежуточного поля скорости разделяется на несколько шагов  $\widehat{\mathbf{u}} = \mathbf{u}^n$   $n = 1^n + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2}$ 

$$\frac{\hat{\mathbf{u}} - \mathbf{u}^{n}}{\Delta t} + \left[\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{u}\right]^{n + \frac{1}{2}} = \nu \left[\nabla^{2} \mathbf{u}\right]^{n + \frac{1}{2}} - \frac{1}{\rho_{0}} \nabla p^{n} - \frac{\rho^{-2}}{\rho_{0}} g \mathbf{e}_{\mathbf{z}}$$
$$\frac{\tilde{\mathbf{u}} - \hat{\mathbf{u}}}{\Delta t} = \mathbf{f}_{U}^{n+1}(\mathbf{x}, t^{n+1}) \equiv L^{*} \mathbf{F}_{U}^{n+1}(\mathbf{X}_{b}, t^{n+1})$$

• Система уравнений для  $\mathbf{F}_{U}^{n+1}$  в точках криволинейной границы

$$\frac{L\tilde{\mathbf{u}} - L\hat{\mathbf{u}}}{\Delta t} = L\mathbf{f}_{U}^{n+1} \equiv LL^{*}\mathbf{F}_{U}^{n+1} \equiv A_{b}\mathbf{F}_{U}^{n+1}$$
$$\frac{\mathbf{U}_{b}^{n+1} - L\hat{\mathbf{u}}}{\Delta t} = A_{b}\mathbf{F}_{U}^{n+1}(\mathbf{X}_{b}, t_{n+1}), L\tilde{\mathbf{u}} \approx \mathbf{U}_{b}^{n+1}$$

*A<sub>b</sub>* – разряженная симметричная блочно-диагональная матрица
Требуется пересчет матрицы *A<sub>b</sub>* системы при движении границы

### III. Программная реализация

- Параллельная реализация на традиционной вычислительной архитектуре
  - Пространственная декомпозиция области по вычислительным процессам
  - C/C++, OpenMP, MPI
  - Суперкомпьютер МГУ СКИФ «Чебышёв», Intel Xeon
    - 5000 ядер, Пиковая производительность 60 Tflop/s (произв. на ядро: 0.012 Tflop/s)
- Параллельная реализация на графических процессорах
  - Пространственная декомпозиция на графические карты
  - Внутренний параллелизм на ядры графического процессора
  - C/C++, CUDA, MPI
  - Суперкомпьютер МГУ «Графит!/GraphIT!», Nvidia Tesla
    - **48** графических процессоров **24** Tflop/s (произв. на ГПУ: **0.5** Tflop/s)

### III. Программная реализация

#### Параллельная реализация на графических процессорах

- Актуальная современная вычислительная технология
  - Достоинства
    - Низкая стоимость
    - Энергоэффективность
    - Высокая производительность графических процессоров
  - Усложняется программная реализация
  - Модификация численных методов





### IV. Вычислительные эксперименты

#### • Течение поверх ступеньки



• Течение вокруг кругового цилиндра и группы круговых цилиндров





### IV. Вычислительные эксперименты

• Возмущение среды при периодическом движении сферы



Расчеты силы сопротивления при различных параметрах движения кругового цилиндра
 <sup>fo=1.1f</sup>
 <sup>fo=1.1f</sup>



# V. Численное моделирование движения ледяного киля Постановка задачи

- Движение ледяного киля в двухслойной жидкости
  - Параметры среды согласованы с лабораторными экспериментами <sup>[Pite et al., 1995]</sup>и данными наблюдений в море Бофорта <sup>[Topham et al., 1987]</sup>
  - Число Фруда

$$F_0 = \frac{U_K}{c_0}, \, 0.1 \le F_0 \le 1.7$$

- Скорость движения киля:  $U_K$
- Фазовая скорость внутренних волн:

$$c_{0} = \sqrt{g' h_{0}}$$

$$h_{0} = \frac{d_{1} d_{2}}{d_{1} + d_{2}}$$

$$g' = g \left( \rho_{2} - \rho_{1} \right) / \rho_{0} \approx 0.021g$$



# V. Численное моделирование движения ледяного киля Постановка задачи

• Профили моделей килей



• Данные наблюдений





Schmidt, 2012. Observations of hydraulic roughness and form drag in the wake of a deep ice keel in the Arctic Ocean

# V. Численное моделирование движения ледяного киля Аналитические модели

- Модель на основе уравнений Кортвега-де Фриза ( $F_0 \approx 1.0$ ) [Melville and Helfrich, 1987]
  - Основные характеристики течения
    - Вектор состояния среды
    - Нелинейность
    - Дисперсия
    - Характеристика орографии

$$\Psi = (\rho_1, \rho_2, d_1, d_2, F_0)$$
  

$$\alpha = a / h_0, a = a(\Psi)$$
  

$$\beta = (h_0 / l)^2$$
  

$$\gamma = Z_0 / h_0$$

Вычисление силы сопротивления по форме интерфейса:

$$F^{*} = \frac{1}{2} \rho_{1}^{*} \int_{-l/2}^{l/2} \left( 2U^{*} \tilde{u}_{1}^{*} + \tilde{u}_{1}^{*2} \right) Z_{x}^{*} dx^{*}$$
$$\tilde{u}_{1} = \tilde{u}_{1}(\eta, \alpha, \beta, \gamma, Z, \Psi)$$

$$\eta_t + (F_0 - 1)\eta_x - \beta p \eta_{xxx} + \alpha r \eta \eta_x + \alpha^2 s \eta^2 \eta_x = -\beta q Z_x$$

Конечно-разностный метод решения [Vleigenhart, 1971]



• Однородная жидкость

• Двухслойная жидкость



\* данные лабораторных экспериментов [Pite et al., 1995]



Однородная жидкость

• Двухслойная жидкость

F



\* \* численная модель [Cummins et al., 1994]



# V. Численное моделирование движения ледяного киля Результаты расчета силы сопротивления - Киль №3

# V. Численное моделирование движения ледяного киля Воспроизведение волнового возмущения

Киль №1

Киль №3



### VI. Заключение

- Разработана численная модель для воспроизведения стратифицированных течений в областях сложной конфигурации с подвижными границами
- Программная реализация модели позволяет рассчитывать течения при высоком пространственном разрешении и допускает возможность масштабирования задач на различных параллельных архитектурах
- Численные расчеты показывают существенное влияние стратификации на силу сопротивления при движении льда
  - Сила сопротивления нелинейно зависит от числа Фруда при наличии локальных экстремумов
  - Сила сопротивления увеличивается для более пологих моделей килей
  - Аналитические модели не позволяют достоверно воспроизводить зависимость силы сопротивления от числа Фруда

# Список публикаций

- Мортиков Е.В. Применение метода погруженной границы для решения системы уравнений Навье-Стокса в областях сложной конфигурации // Вычислительные методы и программирование: новые вычислительные технологии. 2010. Т. 11, № 1. С. 32-42.
- Мортиков Е.В. Применение графических процессоров для численного моделирования течения вязкой несжимаемой жидкости в областях сложной конфигурации методом погруженной границы // Вычислительные методы и программирование: новые вычислительные технологии. 2012. Т. 13, № 1. С. 177-191.

# Список публикаций

- Мортиков Е.В. Численное моделирование влияния стратификации на силу сопротивления при движении ледяного киля в двухслойной жидкости // Фундаментальная и прикладная гидрофизика. 2012. Т. 17, № 3. С. 12-22.
- Мортиков Е.В. Численное моделирование движения ледяного киля в стратифицированной жидкости // Известия РАН. Физика атмосферы и океана (в печати).

# Список публикаций

- Лыкосов В.Н., Глазунов А.В., Кулямин Д.В., Мортиков Е.В., Степаненко В.М. Суперкомпьютерное моделирование в физике климатической системы.
   Изд-во Московского Университета. 408 С.
- Боресков А.В., Харамов А.А., Марковский Н.Д., Микушин Д.Н., Мортиков Е.В., Мыльцев А.А., Сахарных Н.А., Фролов В.А. Параллельные вычисления на GPU. Архитектура и программная модель CUDA. Изд-во Московского Университета. 338 С.