



Школа-семинар
НИИ Курчатовский институт

**«ОСНОВЫ ИСПОЛЬЗОВАНИЯ
OpenFOAM, SALOME и ParaView»**

**ДЕМОНСТРАЦИЯ: СВОБОДНАЯ
КОНВЕКЦИЯ В КОМНАТЕ С
ПОДОГРЕВОМ СНИЗУ**

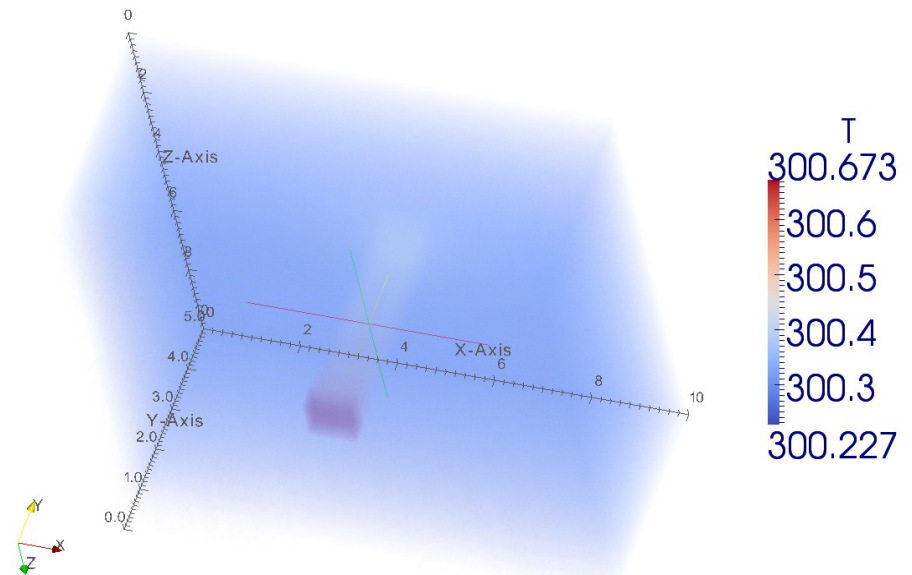
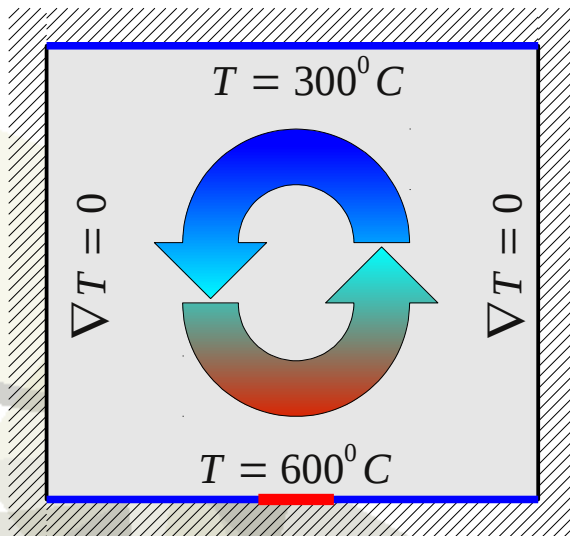
*М.В. Крапошин (Институт системного программирования РАН)
О.И. Самоваров (Институт системного программирования РАН)
С.В. Стрижак (ГОУ ВПО МГТУ им. Баумана)*



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ В КОМНАТЕ С ПОДОГРЕВОМ СНИЗУ

Рассматривается течение сжимаемой жидкости (воздух) с дозвуковыми скоростями под воздействием архимедовой силы в кубическом замкнутом объёме.

Подъёмная сила возникает в результате нагрева среды в некоторой области нижней стенки

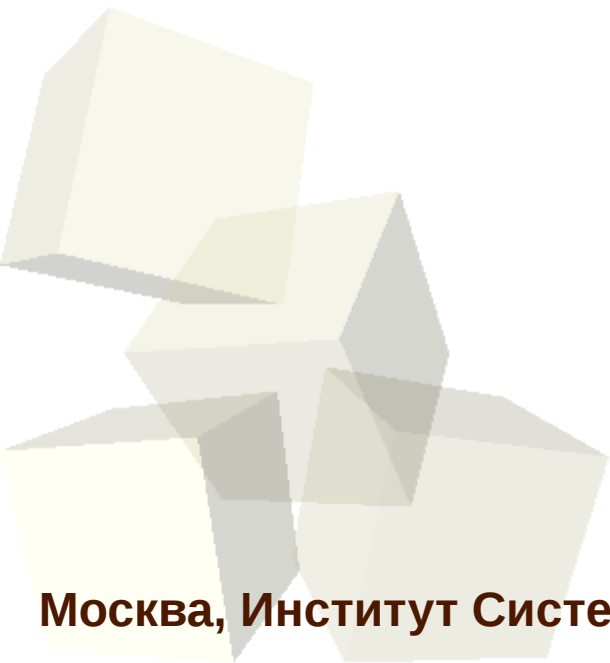




III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — ЦЕЛИ И ЗАДАЧИ

На этом примере будет показано как:

- Подготавливать расчетную модель при решении сжимаемых задач, какие необходимы для этого исходные данные.*
- Как проводить расчет в задачах с теплообменом и какие параметры численной схемы использовать.*
- Как выполнять стационарные расчеты (метод SIMPLE)*
- Как задавать неравномерное распределение величины по пространству границы с использованием пользовательских утилит OpenFOAM*

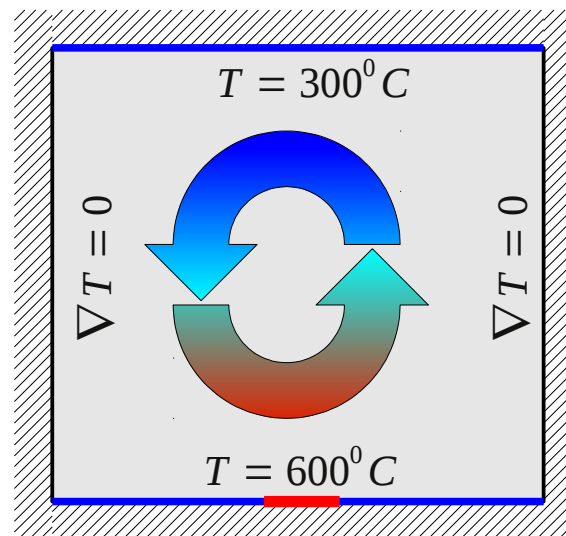
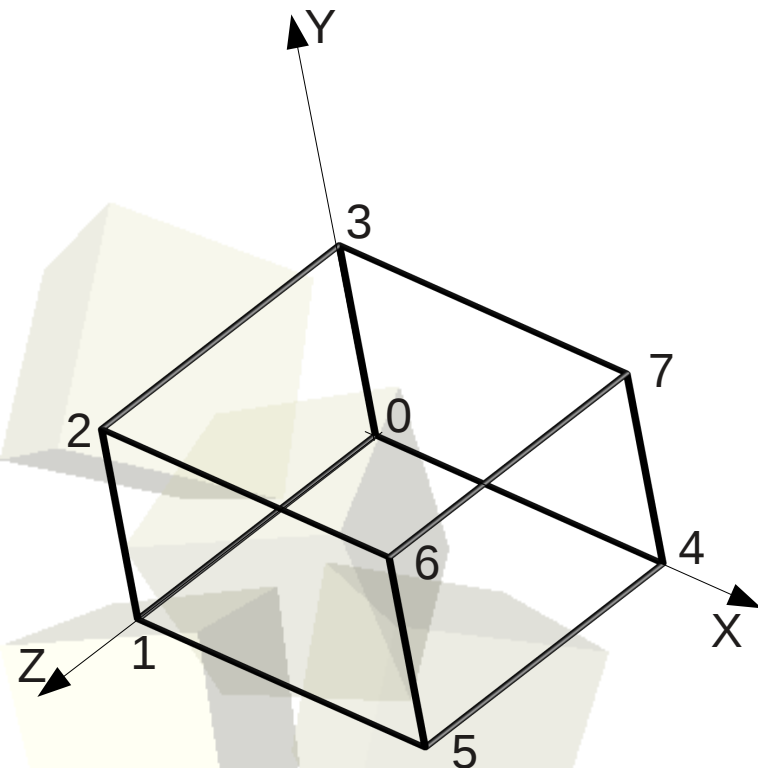




III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — ПОСТРОЕНИЕ СЕТКИ

Расчетная область — гексаэдр со сторонами 10x5x10 (XYZ). Нижняя плоскость подогревается снизу, верхняя — охлаждает, остальные - адиабатные

```
blocks
(
    hex (0 1 2 3 4 5 6 7) (20 10 20) simpleGrading (1 1 1)
);
```



```
convertToMeters 1;
```

```
vertices
(
    (0 0 0)
    (10 0 0)
    (10 5 0)
    (0 5 0)
    (0 0 10)
    (10 0 10)
    (10 5 10)
    (0 5 10)
);
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — ГРАНИЦЫ

Расчетная область — гексаэдр со сторонами 10x5x10 (XYZ). Нижняя плоскость подогревается снизу, верхняя — охлаждает, остальные - адиабатные

patches

(

wall floor

(

(1 5 4 0)

)

Нижняя стенка (с обогревом в центре). Задаем температуру

wall ceiling

(

(3 7 6 2)

)

Верхняя стенка - охлаждает. Задаем температуру

wall fixedWalls

(

(0 4 7 3)

(2 6 5 1)

(0 3 2 1)

(4 5 6 7)

)

Остальные стенки — адиабатные, задается нулевой градиент температуры

);



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (1)

1. Скорость \mathbf{U} . Поскольку жидкость не входит в расчетную область и не покидает её, то на всех стенках задается условие «прилипания» — равенство нулю вектора скорости.

```
dimensions      [0 1 -1 0 0 0 0];

internalField    uniform (0 0 0);

boundaryField
{
    floor
    {
        type      fixedValue;
        value      uniform (0 0 0);
    }

    ceiling
    {
        type      fixedValue;
        value      uniform (0 0 0);
    }

    fixedWalls
    {
        type      fixedValue;
        value      uniform (0 0 0);
    }
}
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (2)

2. Давление p . Поскольку жидкость не входит в расчетную область и не покидает её, то на всех стенках задается условие «прилипания» — равенство нулю вектора скорости.

В OpenFOAM 1.7.1 при решении задач с плавучестью есть два давления — одно гидростатическое (p), а второе — избыточное, из которого вычтено произведение $\rho g h$

Для первого ГУ — **calculated**, для второго - **buoyantPressure**

```
dimensions      [1 -1 -2 0 0 0 0];

internalField    uniform 1e5;

boundaryField
{
    floor
    {
        type      calculated;
        value      $internalField;
    }

    ceiling
    {
        type      calculated;
        value      $internalField;
    }

    fixedWalls
    {
        type      calculated;
        value      $internalField;
    }
}
```

```
dimensions      [1 -1 -2 0 0 0 0];

internalField    uniform 1e5;

boundaryField
{
    floor
    {
        type      buoyantPressure;
        value      uniform 1e5;
    }

    ceiling
    {
        type      buoyantPressure;
        value      uniform 1e5;
    }

    fixedWalls
    {
        type      buoyantPressure;
        value      uniform 1e5;
    }
}
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (3)

3. Поля модели турбулентности — k (кинетическая энергия турбулентности), ϵ (диссипация кин. эн.-ии турбулентности), α и μ — турбулентные коэффициенты диффузии и динамической вязкости, соответственно. Для всех четырёх величин используются пристеночные функции и, следовательно, ГУ выглядят как:

```
type      compressible::kqRWallFunction;  
value     uniform 0.1;
```

```
type      compressible::epsilonWallFunction;  
value     uniform 0.01;
```

```
type      mutWallFunction;  
value     uniform 0;
```

```
type      alphasatWallFunction;  
value     uniform 0;
```

Перед типом ГУ в k и ϵ (или другой величиной) нужно ставить `compressible::`, чтобы можно было отличать от пристеночных функций для несжимаемых течений. Для μ и α это не нужно



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (4)

3. Температура T . В данной задаче будет два поля температуры — T_{org} (original) и T , которое и будет собственно использоваться в расчете. Последнее отличается от первого тем, что температура нижней стенки в нем распределена неравномерно (с максимумом в центре).

Размерность — K (Кельвины),
начальные условия в объеме - 300K

```
dimensions      [0 0 0 1 0 0 0];  
internalField    uniform 300;
```

Нижняя стенка — равномерно 300K
по всей поверхности для T_{org} , впоследствии -
в центре 600K, а на остальных ячейках - 300K

```
boundaryField  
{  
    floor  
    {  
        type      fixedValue;  
        value      uniform 300;  
    }  
}
```

Верхняя стенка — равномерно 300K
по всей поверхности

```
ceiling  
{  
    type      fixedValue;  
    value      uniform 300;  
}
```

Адиабатные боковые поверхности -
нулевой градиент

```
fixedWalls  
{  
    type      zeroGradient;  
}
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (5)

Для создания неравномерного поля температуры на нижней стенке воспользуемся утилитой `setHotRoom`, исходный код которой расположен в папке с примером.

Исходный код любого приложения OpenFOAM обязательно содержит следующие файлы:

- каталог `Make` — файлы, управляющие сборкой пакета средствами утилиты `make`
- `Make/options` — опции компиляции и сборки, передаваемые утилите `make`
- `Make/files` — список компилируемых файлов и имя исполняемого модуля
- `<ИМЯ_ПРОГРАММЫ>.C` — как минимум, один исходный файл (должен быть указан в `Make/files`)

`Make/files`

`setHotRoom.C`

Имя компилируемого исходника

`EXE = $(FOAM_USER_APPBIN)/setHotRoom`

Расположение exe-файла

Опции компиляции

`EXE_INC = \
-I$(LIB_SRC)/finiteVolume/lnInclude`

`Make/options`

Опции сборки

`EXE_LIBS = \
-lfiniteVolume`



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (6)

Исходный код приложения setHotRoom.С типичен, как и во многих С++ программах, сначала подключаем заголовочные файлы:

```
#include "fvCFD.H"
#include "OSspecific.H"
#include "fixedValueFvPatchFields.H"
.....
```

Тело главной процедуры (точки входа)

```
int main(int argc, char *argv[])
{
```

Обязательные этапы инициализации:

# include "setRootCase.H"	<i>установка параметров файловой системы</i>
# include "createTime.H"	<i>создание счетчика времени (физического)</i>
# include "createMesh.H"	<i>создание сетки (загрузка в память)</i>
# include "createFields.H"	<i>создание (чтение) необходимых полей величин</i>



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (7)

Более подробно о createFields.H и его содержанием:

```
Info<< "Reading field T\n" << endl;  
volScalarField T  
(  
    IOobject  
    (  
        "T",  
        runtime.timeName(),  
        mesh,  
        IOobject::MUST_READ,  
        IOobject::AUTO_WRITE  
    ),  
    mesh  
) ;
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (8)

В теле функции main(...) setHotRoom.С производится процедура задания локальных значений поля температуры на поверхности «floor».

```
// Список всех внешних поверхностей модели
volScalarField::GeometricBoundaryField& Tpatches = T.boundaryField();

// Цикл по всем поверхностям
forAll(Tpatches, patchI)
{
    // Если имя поверхности - «floor»
    if
    (
        isA<fixedValueFvPatchScalarField>(Tpatches[patchI])
        && mesh.boundaryMesh()[patchI].name() == "floor"
    )
    {
        // Получить список центров граней этой поверхности
        fixedValueFvPatchScalarField& Tpatch =
            refCast<fixedValueFvPatchScalarField>(Tpatches[patchI]);

        const vectorField& faceCentres =
            mesh.Cf().boundaryField()[patchI];
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (9)

Для всех граней с центром у которых $4.5 < X_c < 5.5$ и $4.5 < Z_c < 5.5$ задать локальную температуру - 600K

```
forAll(faceCentres, facei)
{
    if
    (
        (faceCentres[facei].x() > 4.5) &&
        (faceCentres[facei].x() < 5.5) &&
        (faceCentres[facei].z() > 4.5) &&
        (faceCentres[facei].z() < 5.5)
    )
    {
        Tpatch[facei] = 600;
    }
    else
    {
        Tpatch[facei] = 300;
    }
};
```



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — КРАЕВЫЕ УСЛОВИЯ (10)

Наконец, запись поля температуры в файл и возврат в операционную систему

```
Info<< "Writing modified field T\n" << endl;  
T.write();
```

```
Info<< "End\n" << endl;
```

```
return 0;
```

*Для компиляции программы необходимо в командной строке перейти в папку с исходным кодом и ввести **wmake***

Чтобы инициализировать неравномерное поле температур нужно:

- Перенести содержимое файла **T.org** в **T**: **cat T.org > T**
- Запустить утилиту **setHotRoom**
- Не забыть проверить сетку — **checkMesh!!!**



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — НАСТРОЙКА КОНСТАНТНОГО ОБЕСПЕЧЕНИЯ (1)

При решении задач с теплообменом нужно настроить уравнение состояния. В OpenFOAM используется только уравнение Менделеева-Клапейрона $p/V=nRT$

Все остальные свойства так или иначе зависят от вышеуказанной зависимости. Теплофизические свойства задаются в файле **constant/thermophysicalProperties**

```
thermoType
hRhoThermo<pureMixture<constTransport<specieThermo<hConstThermo<perfectGas>>>>>;

mixture          air 1 28.9 1000 0 1.8e-05 0.7;

pRef              100000;
```

Запись *thermoType* расшифровывается как:

hRhoThermo — свойства зависят от энтальпии, плотность (*rho*) есть функция *T* и *p*

pureMixture — спецификатор по умолчанию (есть только один тип жидкости)

constTransport — вязкость постоянная ($1.8e-5$)

specieThermo<hConstThermo<...> - постоянная базовая энтальпия, $h=h_0+dT*(dh/dT)$

1 моль вещества с молярной массой 28.9, изобарной теплоемкостью 1000, начальной энтальпией 0, вязкостью $1.8e-5$ и $Prt=0.7$



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — НАСТРОЙКА КОНСТАНТНОГО ОБЕСПЕЧЕНИЯ (2)

На следующем этапе определяется метод моделирования турбулентности. Поскольку задача стационарная, то доступен только RAS (Reynolds Averaged Stresses). Файл — `constant/turbulenceProperties`.

```
simulationType  RASModel;
```

*После определения класса модели турбулентности, определяется её тип (в данном случае — *k-ε*), файл `constant/RASProperties`*

```
RASModel        kEpsilon;
```

```
turbulence      on;
```

```
printCoeffs     on;
```

*RASModel — тип модели (*laminar*, *kEpsilon*, *kOmegaSST*, *kOmega*, *realizableKE*)*

turbulence — использовать или нет RAS модель для расчета тензора напряжений

printCoeffs — выводить ли коэффициенты модели?



III. СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ — НАСТРОЙКА КОНСТАНТНОГО ОБЕСПЕЧЕНИЯ (3)

Наконец, определяем направление вектора ускорения свободного падения (файл *constant/g*)

```
/*-----*- C++ -*-----*\
|=====|
|  \      /  F i e l d      | OpenFOAM: The Open Source CFD Toolbox |
|  \      /  O p e r a t i o n | Version: 1.7.1 |
|  \      /  A n d | Web: www.OpenFOAM.com |
|  \      /  M a n i p u l a t i o n |
\*-----*-*/

FoamFile
{
    version      2.0;
    format       ascii;
    class        uniformDimensionedVectorField;
    location     "constant";
    object       g;
}

// *****

dimensions      [0 1 -2 0 0 0 0];
value           ( 0 -9.81 0 );

// *****
```



СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ: НАСТРОЙКА ЧИСЛЕННЫХ СХЕМ (1)

Наконец, нужна настройка численных схем. Как и в предыдущих примерах — `system/fvSchemes`. Для дивергентных слагаемых выбирается противупоточная схема — `upwind`, для диффузионных — центральных разностей `linear`.

Важное отличие — схема дифференцирования по времени (`ddtSchemes`) — выбрана `Euler`, хотя для стационарных можно выбрать `steadyState` — производная по времени равна 0

Далее, как и ранее, определяем метод решения СЛАУ в файле `system/fvSolution`. При решении стационарной задачи нет необходимости в получении строгого решения на каждом шаге, а значит и относительная точность `relTol` может принимать значения порядка 0.01 — 0.001

```
p_rgh
{
    solver          PCG;
    preconditioner   DIC;
    tolerance        1e-8;
    relTol           0.01;
}
```



СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ: НАСТРОЙКА ЧИСЛЕННЫХ СХЕМ (2)

И в заключении, настроим параметры вывода и интегрирования уравнений (system/controlDict)

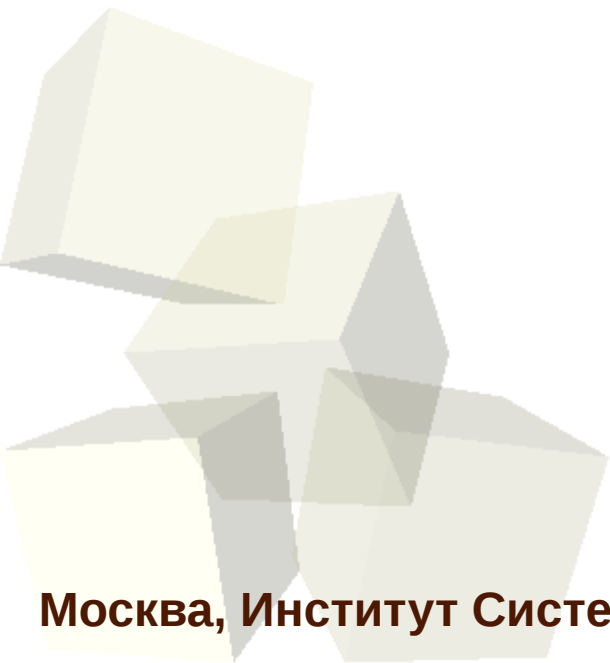
```
application      buoyantPimpleFoam;      purgeWrite       0;
startFrom        startTime;              writeFormat      ascii;
startTime        0;                      writePrecision   6;
stopAt           endTime;                writeCompression
uncompressed;
endTime          2000;                   timeFormat       general;
deltaT           2;                      timePrecision    6;
writeControl      timeStep;              runtimeModifiable true;
writeInterval     100;                   adjustTimeStep   no;
maxCo             0.5;
```



СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ: ЗАПУСК И МОНИТОРИНГ

Запустим программу:

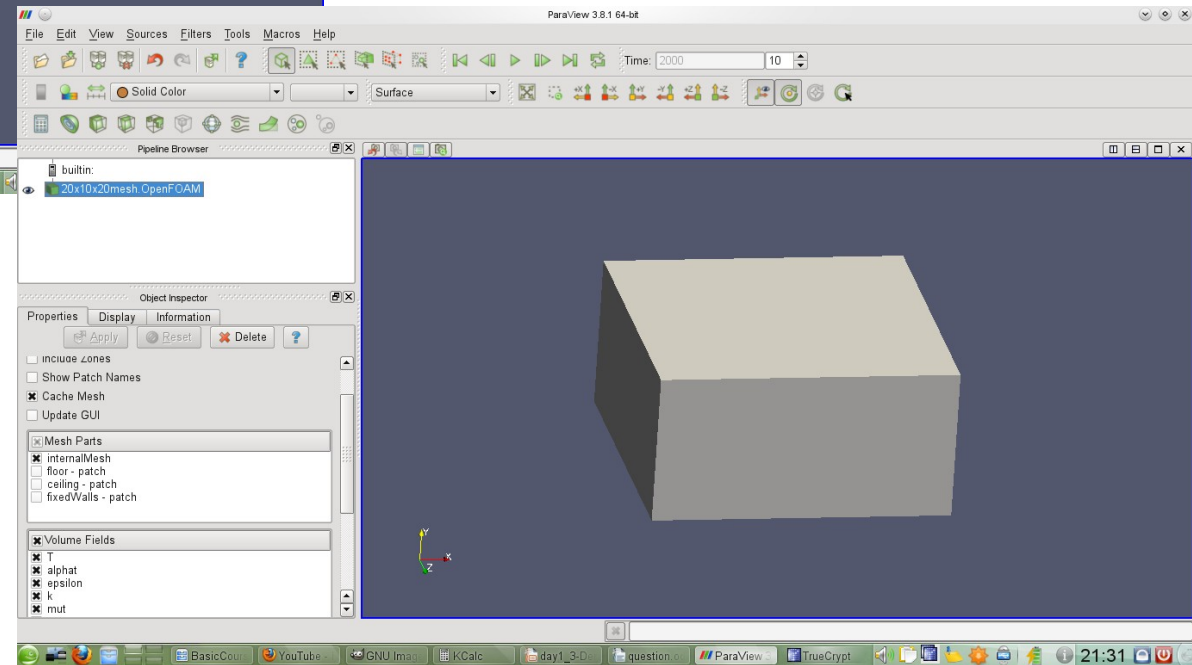
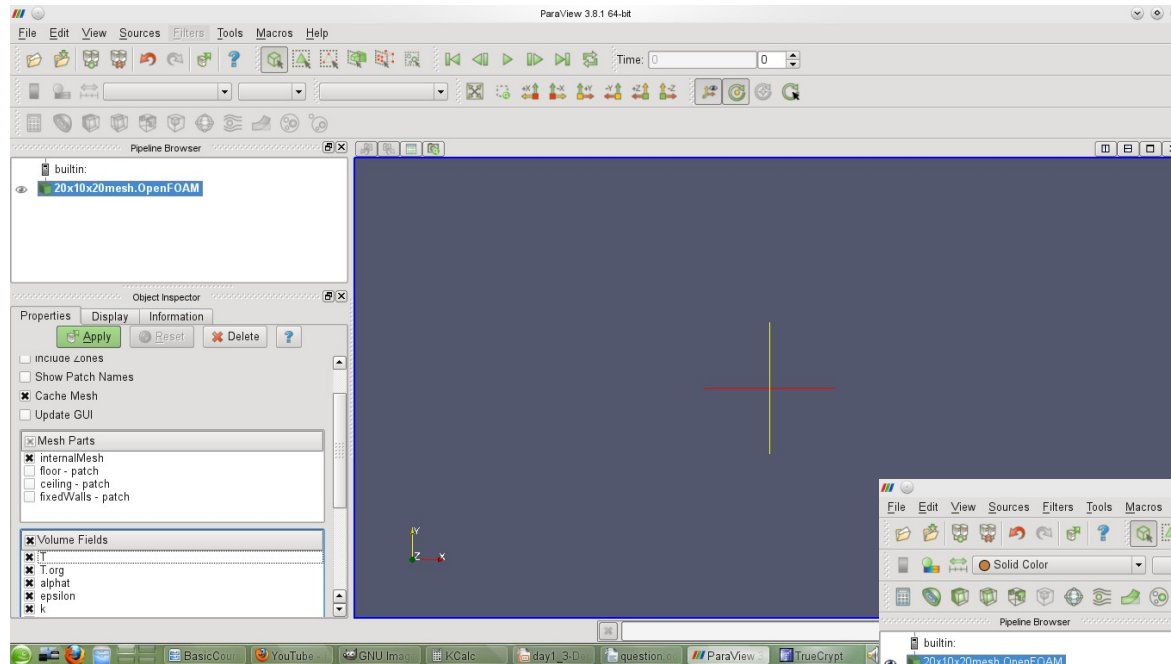
```
rm -rf run.log; buoyantPimpleFoam | tee -a run.log
```





День I, Модуль 3, Часть 3. Демонстрация: свободная конвекция в комнате с подогревом снизу

СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ: ВИЗУАЛИЗАЦИЯ (1)



СВОБОДНАЯ КОНВЕКЦИЯ: ВИЗУАЛИЗАЦИЯ (2)

