

СЕКЦІЯ МАТЕМАТИЧНОГО МОДЕЛЮВАННЯ

системах и на различных конструкциях под действием постоянного и резко меняющегося набегающего потока, являются следствием нестационарного обтекания и срыва потока.

В докладе приводится описание с единых позиций некоторых, наиболее фундаментальных понятий моделей турбулентности, разработанных к настоящему времени, а также существующие методы расчета различных характеристик турбулентных течений. Основной проблемой, возникающей при решении задачи о течении вязкой жидкости в полной постановке, является замыкание уравнений Навье-Стокса.

Понять и научиться рассчитывать турбулентность – задача настоящей работы.

ЗАДАЧА ИДЕНТИФИКАЦИИ В УРАВНЕНИЯХ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ

*Ст. преп. Николенко В.В., СумГУ, Суми, доц., канд. ф-м н.
Ячменев В.А., СумГУ, Суми*

Рассматривается одномерная задача о распространении тепла в однородном стержне при наличии на границе теплообмена с окружающей средой за счет излучения и вынужденной конвекции. Постоянный коэффициент теплопроводности, температура окружающей среды и начальная, всюду одинаковая, температура стержня считаются известными. Уравнения распространения тепла имеют вид:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = - \frac{\partial q}{\partial x}, \quad (1)$$
$$q = - \frac{\partial u}{\partial x}$$

Задача предлагается симметричной, и поэтому рассматривается лишь половина стержня, а в центральное сечение $x = 0$ находится в условиях, соответствующих теплоизолированной границе. В сечении $x = 1$, где граничное

СЕКЦІЯ МАТЕМАТИЧНОГО МОДЕЛЮВАННЯ

условие неизвестно, теплообмен происходит одновременно излучением и вынужденной конвекцией.

Таким образом граничные условия имеют вид:

$$q(0; t) = 0 \quad (2)$$

$$q(1; t) = \beta[(u(1; t) + 1)^4 - \theta_c^4] + \eta[(u(1; t) + 1) - \theta_c] \quad (3)$$

Предположим, что в некоторой точке стержня, например, $x_1 = 0,5$ проводились измерения температуры и температура в этой точке известна $u_m(x)$. Задача состоит в определении коэффициентов β, q по результатам этого измерения, т.е. в идентификации граничных условий.

Для восстановления функции $u(1; t)$ мы используем равенство (2) и известную температуру в сечении $x = 0,5$.

РЕШЕНИЕ ГИПЕРБОЛИЧЕСКОГО УРАВНЕНИЯ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ

Чаплыгин А.А., СумГУ

Рассматривается одномерная задача нагрева тонкого стержня внутренними источниками тепла с учётом конечности скорости его распространения. Теплопроводность в теле в данном случае описывается системой уравнений:

$$\begin{aligned} \rho c \frac{\partial T}{\partial t} &= -\operatorname{div} \bar{q} + q_v; \\ \tau^* \frac{\partial \bar{q}}{\partial t} &= -\lambda \operatorname{grad} T - \bar{q}. \end{aligned} \quad (1)$$

где ρ - плотность тела, c - его удельная теплоёмкость, T - температура, \bar{q} - вектор удельного теплового потока, q_v - объёмная мощность источников тепла в теле, τ^* - время релаксации (параметр среды).