

## Турбулентное течение Куэтта

В. Д. Виленский, В. П. Смирнов

Исследуется течение Куэтта в плоской щели при наличии продольного градиента давления. В зависимости от соотношения между скоростью движения стенки  $V$  и величиной и направлением градиента давления  $dp/dx$  возможны четыре типа течения.

Обозначим трение на подвижной стенке через  $\tau_1$ , на неподвижной — через  $\tau_2$ . Примем, что  $V > 0$ . Указанные типы течения характеризуются следующими соотношениями:

- I.  $\frac{dp}{dx} < 0, \tau_1 < 0, \tau_2 < 0$ ; II.  $\frac{dp}{dx} < 0, \tau_1 > 0, \tau_2 < 0$ ;
- III.  $\frac{dp}{dx} > 0, \tau_1 > 0, \tau_2 < 0$ ;
- IV.  $\frac{dp}{dx} > 0, \tau_1 > 0, \tau_2 > 0$ .

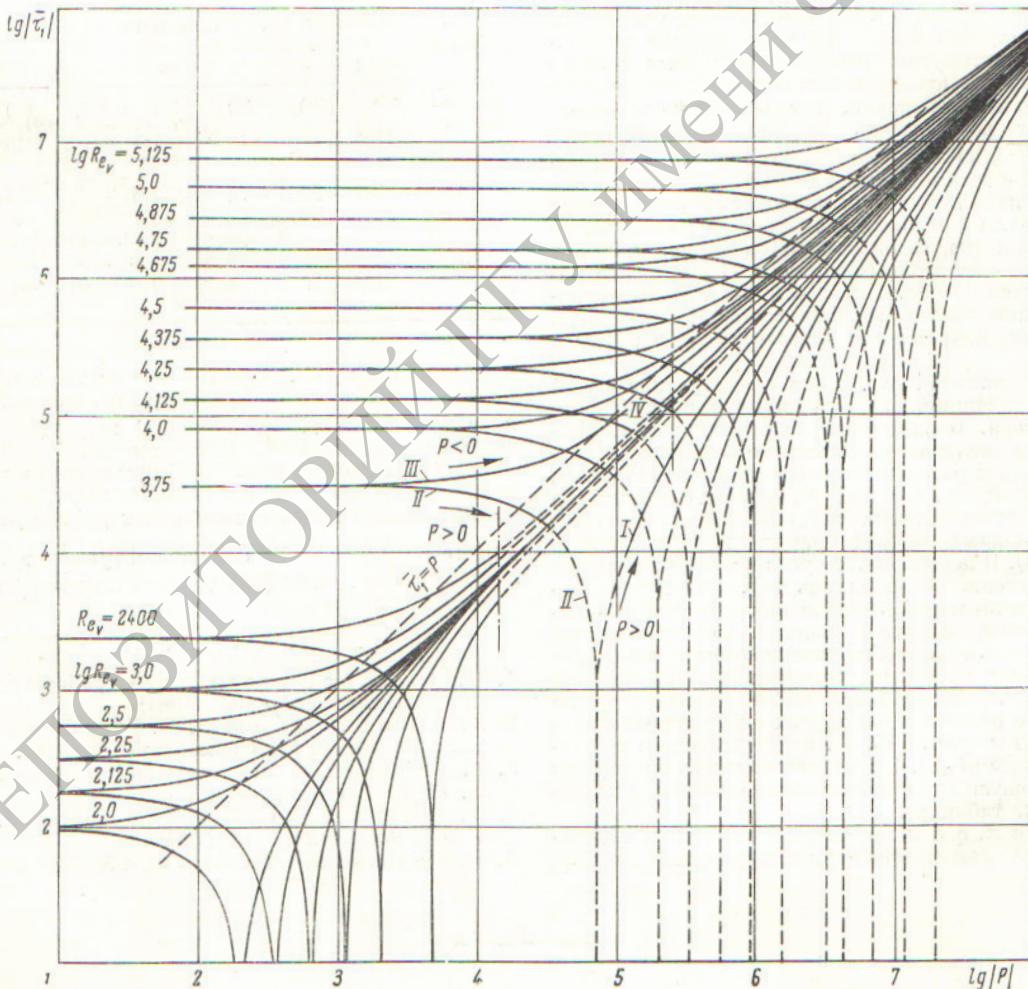
Используя гипотезу Буссинеска и выразив турбулентную вязкость  $\varepsilon$  через

$$\frac{\varepsilon}{v^*} = \kappa \frac{y(h-y)}{h},$$

где  $v^* = \sqrt{\frac{|\tau_1|}{\kappa}}$ , получим уравнение для определения профиля скорости

$$\bar{v}^* = \frac{v^* h}{v} = \pm \kappa Y (1 - Y) \frac{du}{dY}. \quad (1)$$

Здесь  $\bar{u} = \frac{uh}{v}$  и  $Y = \frac{y}{h}$ , где  $u$  — текущая скорость в щели;  $h$  — расстояние между стенками; координа-

Рис. 1. Зависимость  $|\lg \tau_{\bar{1}}|$  от  $|\lg P|$  при постоянном  $Re_y$ .

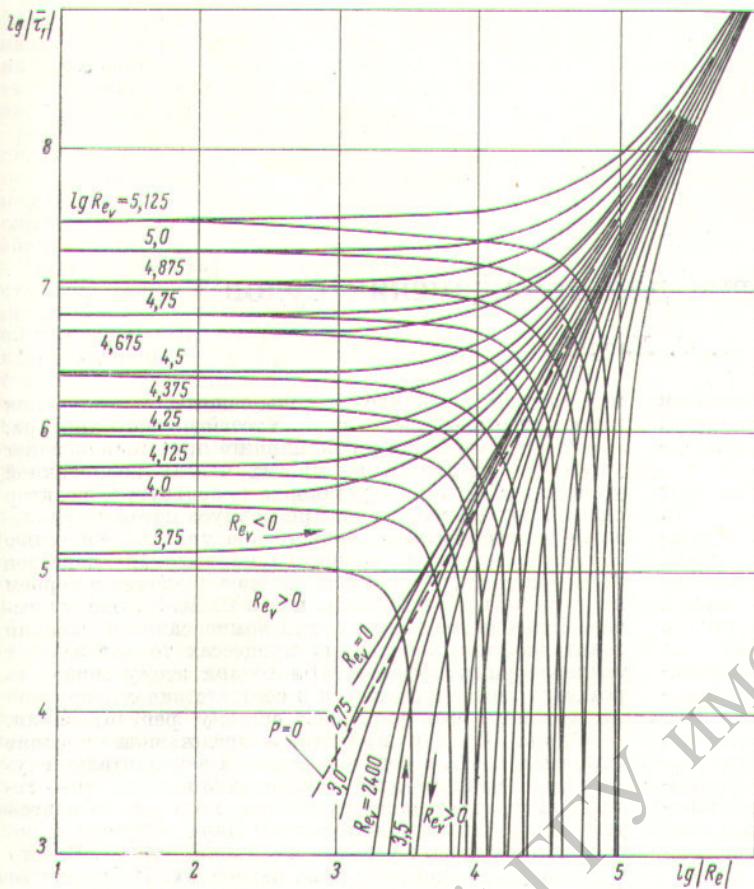


Рис. 2. Зависимость  $\lg |\tau_1|$  от  $\lg |Re_V|$  при постоянном  $Re_V$ .

та  $y$  отсчитывается от неподвижной стенки;  $\kappa$  — эмпирическая постоянная.

Примем, что течение в щели меняется по линейному закону. Если на стенке оно отлично от нуля, то с достаточной степенью точности можно считать, что в пределах ламинарного подслоя у этой стенки профиль скорости линейный. Интегрируя в этих предположениях уравнение (1), для каждого типа течения получим профиль скорости и уравнение сопро-

тивления. В полученные соотношения входит две эмпирические постоянные  $a$  и  $\kappa$ , которые определяются из частных случаев течения Куттса — течения в плоском прямоугольном канале с неподвижными стенками и простого течения Куттса ( $p=0$ ).

Если  $\tau$  близко к нулю, то линейный закон распределения скоростей в ламинарном подслое не соблюдается. В этом случае используем квадратичный профиль скорости в подслое, определенный из уравнений Навье — Стокса.

Связь между  $P$  и  $Re_V$ , соответствующими  $\tau_1=0$ , определяется соотношением

$$\frac{\sqrt{P}}{\kappa} \left( \ln \frac{1}{1 + \sqrt{1 - \frac{a}{\sqrt{P}}}} - \ln \frac{1}{1 + \sqrt{1 + \frac{6}{P} \frac{2a^2}{\sqrt{P}}}} \right) + P = \sqrt{\frac{a^4 P}{2}} - a \sqrt{P} = 0.$$

Критерии  $P$  и  $Re_V$  определяются как

$$P = -\frac{dp}{dx} \frac{h^3}{\mu v}; \quad Re_V = \frac{Vh}{v}.$$

Аналогичное соотношение получается для  $\tau_2=0$ .

Зависимость  $\tau_1 = \frac{\tau_1 h^2}{\mu v}$  от  $Re_V$  и  $P$  была получена путем численного решения уравнения сопротивления для каждого из типов течений. Результаты приведены на рис. 1. На рис. 2 даны результаты пересчета характеристик течения Куттса на параметры  $Re_V$  и  $Re = \frac{u_{ср} h}{v}$ , где  $u_{ср}$  — средняя скорость в щели.

14/3090

Статья поступила в Редакцию  
14/IX 1964 г., аннотация — 15/III 1965 г.