

$$\frac{Pe}{\gamma^2} \epsilon^3 + \epsilon^2 - Pe(1 + 4\mu_n^2/\gamma^2)\epsilon - 4\mu_n^2 = 0,$$

в котором μ_n – собственные значения задачи.

Оценить влияние параметров Pe , γ^2 на корни этого уравнения и решение всей задачи при переменных значениях μ_n , зависящих от граничных условий, в общем случае затруднительно. Поэтому, в первую очередь, остановимся на ряде частных случаев исследуемого процесса, когда корни последнего уравнения удастся выразить в простом виде. Все эти частные случаи позволяют упростить уравнение (5.17).

Теплообмен при локальном тепловом равновесии внутри пористого материала. При умеренном внешнем тепловом воздействии температуры проницаемой матрицы и теплоносителя не отличаются заметно и тогда имеет место локальное тепловое равновесие внутри пористой структуры: $T = t$. В дальнейшем будут определены условия, при которых это предположение выполняется.

При допущении $\vartheta = \theta$ система (5.14), (5.15) для плоского канала преобразуется к одному уравнению

$$\frac{\partial^2 \vartheta}{\partial \xi^2} + \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial \zeta^2} - Pe \frac{\partial \vartheta}{\partial \xi} = 0. \quad (5.20)$$

Уравнения (5.18), (5.19) для определения функции $\varphi(\zeta)$ остаются без изменения, а (5.17) упрощается:

$$\psi'' - Pe\psi' - 4\mu^2\psi = 0. \quad (5.21)$$

Число граничных условий сокращается до четырех – выпадает условие (5.5).

При граничных условиях 3-го рода (5.6)...(5.9) решение уравнения (5.20) для плоского канала имеет вид

$$\vartheta = \theta = 2 \sum_1^{\infty} \frac{A_n \mu_n}{\sin \mu_n} \cos(2\mu_n \zeta) \exp(-B_n \xi). \quad (5.22)$$

Здесь использованы обозначения

$$A_n = \frac{1}{\mu_n} \left(\frac{\sin^2 \mu_n}{\mu_n + \sin \mu_n \cos \mu_n} \right); \quad (5.23)$$

$$B_n = [(Pe/2)^2 + 4\mu_n^2]^{1/2} - Pe/2, \quad (5.24)$$

где μ_n – собственные значения, удовлетворяющие общеизвестному характеристическому уравнению

$$\mu \operatorname{tg} \mu = Bi/2. \quad (5.25)$$

При постоянной температуре стенки канала $T_w = t_{\infty}$ ($Bi \rightarrow \infty$) имеем $\mu_n = (2n-1)\pi/2$, $n = 1, 2, 3, \dots$, $A_n = 1/\mu_n^2$.

Модифицированный локальный полный критерий Nu_k , определяющий интенсивность теплопередачи $k = (1/\alpha + 1/k_{\infty})^{-1}$ между теплоносителем внутри проницаемого заполнителя и внешним потоком, рассчитывается из выражения

$$Nu_k = \frac{k\delta}{\lambda} = -\frac{1}{\vartheta} \frac{\partial \theta}{\partial \zeta} \Big|_{\zeta=2} = \frac{4}{\vartheta} \sum_1^{\infty} A_n \mu_n^2 \exp(-B_n \xi). \quad (5.26)$$