

ДВИЖЕНИЕ ТВЕРДЫХ ЧАСТИЦ В ЗАКРУЧЕННОМ ПОТОКЕ

Процессы разделения многофазных систем являются составной частью многих технологических процессов в химической, пищевой, нефтехимической, микробиологической, энергетической и других отраслях промышленности [1]. Математическое моделирование рассмотренных процессов позволяет найти оптимальные соотношения между геометрическими и режимными параметрами, значительно повысить интенсивность и эффективность процессов разделения.

Рассмотрим движение твердых частиц в закрученном потоке газа. Принимаем, что частицы имеют сферическую форму радиуса a , плотность ρ_a , и массу m , объем V , момент инерции I . Скорость частицы обозначим через v , а скорость газового потока через w . Гидродинамика установившегося движения закрученного газового потока внутри цилиндра радиуса R описывается уравнениями Навье-Стокса неразрывности в цилиндрической системе координат r, φ, z [2]. Для осесимметричных закрученных потоков внутри цилиндра радиальная составляющая скорости w_r незначительна, и, как правило, в расчетах не учитывается, а профиль осевой составляющей скорости считаем постоянным по длине цилиндра. Принятые условия соответствуют коротким трубам и подтверждаются экспериментальными исследованиями [3].

С учетом граничных условий и непрерывности профиля получена касательная составляющая скорости газового потока в зависимости от относительного радиуса $\tilde{r} = \frac{r}{R}$ [2]

$$w_\varphi = \begin{cases} \frac{3}{4} \bar{w}_\varphi \frac{1 + \tilde{r}_{\max}}{\tilde{r}_{\max}^2} \tilde{r}, & 0 \leq \tilde{r} < \tilde{r}_{\max}, \\ \frac{3}{4} \frac{\bar{w}_\varphi}{1 - \tilde{r}_{\max}} \left(\frac{1}{\tilde{r}} \right), & \tilde{r}_{\max} \leq \tilde{r} \leq 1. \end{cases} \quad (1)$$

(\tilde{r}_{\max} — значение, соответствующее максимуму w_φ).

Касательная составляющая \bar{w}_φ средней скорости \bar{w} газового потока зависит от ее среднерасходной составляющей \bar{w}_z в элементе и угла закрутки потока статическим закручивателем [2]. Можно принять, что $\bar{w}_\varphi = \bar{w}_z \operatorname{tg}(k\beta)$. Здесь k — коэффициент, учитывающий отклонение угла закрутки потока от угла наклона лопастей завихрителя. Анализ экспериментальных данных для центробежных элементов с

лопастным завихрителем, имеющим угол наклона лопастей к горизонту в пределах $30-45^\circ$, дает значения $k = 0,83$.

Осевая составляющая закрученного газового потока может быть задана зависимостью [3] $w_z = \bar{w}_z \left(\frac{1}{2} + \tilde{r}^2 \right)$.

Напишем в цилиндрической системе координат уравнения движения частицы под воздействием закрученного потока, опишем силы, входящие в уравнение движения.

$$\begin{cases} m \left(\frac{dv_r}{dt} - \frac{v_\varphi^2}{r} \right) = F_r - F_A, \\ m \left(\frac{dv_\varphi}{dt} + 2 \frac{v_\varphi v_r}{r} \right) = F_\varphi - F_{TP}, \\ m \frac{dv_z}{dt} = mg + F_z + F_{TP}^z - F_A, \\ I \frac{\partial \omega_\varphi}{\partial t} = M_{TP}^\varphi, \\ I \frac{\partial \omega_z}{\partial t} = M_{TP}^z. \end{cases} \quad (2)$$

В уравнение движения входят следующие силы.

1 Сила воздействия внешних силовых полей — сила тяжести $\vec{F}_g = mg$.

2 Гидродинамическая сила Жуковского возникает в результате неравномерного обтекания частицы набегающим потоком или при вращении частицы в однородном поле — эффект Магнуса. Для расчета подъемной силы, действующую на частицу в сплошном потоке выберем декартовую систему координат с началом в центре частицы и связанную с движущейся частицей: x — по касательной к поверхности траектории движения, y — по нормали. Поле скоростей потока на поверхности частицы, обусловленное её вращением с угловой скоростью ω будет $\vec{\Phi} = \{-\omega y; \omega x; 0\}$. Для вращающейся частицы $rot \vec{\Phi} = 2\vec{\omega}$. По формуле Жуковского найдем подъемную силу, действующую на вращающуюся частицу

$$\vec{F}_\pi = -\rho_f \iiint_V (rot \vec{\omega} - 2\vec{\omega}) \times (\vec{\omega} - \vec{v}) dV.$$

3 Сила гидродинамического воздействия $\vec{F} = F_1 \vec{e}_r + F_2 \vec{e}_\varphi + F_3 \vec{e}_z$, потока, движущегося с некоторой скоростью относительно частицы, будет

$$\vec{F} = \zeta \frac{1}{2} \rho_f |\vec{w} - \vec{v}| (\vec{w} - \vec{v}) \pi a^2.$$

Коэффициент сопротивления ζ зависит от режима движения частицы, определяется числом Рейнольдса $Re_a = |\vec{w} - \vec{v}| \frac{a}{\nu}$ и может быть определен по формуле [4] $\zeta = 24(1 + 0,17 Re_a^{2/3}) / Re_a$.

4 Силы трения при контакте движущейся частицы с ограничивающей поверхностью $\vec{F}_{TP} = -k_{TP} \left| \vec{F}_N \right| \frac{\vec{v} + \vec{\omega} \times \vec{a}}{|\vec{v} + \vec{\omega} \times \vec{a}|}$.

Направление этой силы зависит от направления скорости точки контакта. Точка контакта движется со скоростью равной сумме поступательной и вращательной скоростей.

Сила трения создает вращательный момент. Если вектор \vec{a} направить от центра частицы в точку касания, то $\vec{M}_{TP} = -\vec{F}_{TP} \times \vec{a}$.

5 Нормальная составляющая учитывает все силы, действующие по нормали к поверхности $\vec{F}_N = -(\vec{F}_g^N + \vec{F}_r + \vec{F}_c + \vec{F}_n^N)$.

6 Величина центробежной силы будет $F_c = m \frac{v^2}{r}$.

Полученный анализ сил позволяет рассчитывать траекторию движения твердых частиц в газовых потоках. Составленная система не имеет аналитического решения, но её численное интегрирование с помощью стандартных программ не вызывает затруднений.

ЛИТЕРАТУРА

- 1 Кутепов, А.М. Вихревые процессы для модификации дисперсных систем / А.М. Кутепов, А.С. Латкин. – М.: Наука, 1992. – 250 с.
- 2 Марков, В.А. Исследование оттока жидкости через отверстия прямоточно-центробежного элемента / В.А. Марков, А.М. Волк, А.И. Ершов. // Инженерно-физический журнал. 1991. Т. 61. № 1. С. 82–87.
- 3 Щукин, В.К. Теплообмен и гидродинамика внутренних потоков в полях массовых сил / В.К. Щукин. – 2-е изд., перераб. и доп. – М.: Машиностроение, 1980. – 240 с.
- 4 Медников, Е. М. Турбулентный перенос и осаждение аэрозолей / Е.М. Медников. – М.: Наука, 1981. – 176 с.