

УДК 536.24:532.526

СТАТИСТИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ АНИЗОТРОПНЫХ ВОЛОКНИСТЫХ ПОРИСТЫХ ТЕЛ

Ю. М. Глушков

(Обнинск)

В [1] отмечается необходимость четкого разделения двух задач физики пористых систем: описание самой пористой среды и рассмотрение процессов, происходящих в этой среде. Например, движение жидкости или движение броуновских частиц в пространстве пор пористой среды не могут быть успешно изучены, если нет корректного описания самой среды. Ниже рассматривается описание анизотропных пористых тел из стекловолокна, широко используемых в качестве фильтрующих и теплоизолирующих сред. Даны конструктивные определения ранее интуитивно используемых понятий «структура пористого тела» и «однородное (неоднородное) пористое тело». Для случайной среды, реализациями которой являются модельные пористые тела с заданной структурой, рассчитаны характерные усредненные параметры и их распределения, используемые в расчетах переноса и механических свойств. Рассмотрен способ экспериментального анализа структуры реальных неоднородных пористых тел, основанный на изучении свойств случайной зависимости коэффициента пористости от координаты.

**1. Понятия «структура» и «однородность» в применении к пористым телам.** Считаем структуру пористого тела заданной, если известны два признака: а) геометрические фигуры и относительные размеры исходных структурных элементов, например волокон, б) вероятностный закон, определяющий способ совместного расположения исходных структурных элементов в пространстве.

Обозначим через  $x$  какое-либо свойство пористого тела. Понятие «однородное (неоднородное) по  $x$  пористое тело» определим через понятие структуры следующим образом: пористое тело называется однородным (неоднородным) по  $x$ , если влияющие на выбранный параметр признаки структуры этого тела не зависят (зависят) от координаты. Если приходится иметь дело с пористыми телами с различными структурами, то удобнее пользоваться формулами типа «пористое тело с однородной (неоднородной) по  $x$  структурой  $y$ ». В данном случае считаем структуру пористого тела однородной (неоднородной) по  $x$ , если влияющие на  $x$  структурные признаки не зависят (зависят) от координаты.

**2. Модельные пористые тела с однородной по  $\alpha$  структурой  $A$ .**

Пусть задана случайная среда в виде пары  $\{\Lambda(A), dP(\lambda)\}$ , где  $\Lambda(A)$  — некое множество детально описанных пористых тел  $\lambda$  с однородной по  $\alpha$  структурой  $A$  и  $dP(\lambda) / d\lambda$  — плотность вероятности каждой реализации из  $\Lambda(A)$ .

Обозначим через  $Q_0^{(i)}$  множество точек некоторого  $i$ -го прямолинейного волокна. Выделим цилиндрическую систему координат  $\{\rho, \varphi, z\}$  с осью  $z$ , направленной в сторону единичного вектора  $\mathbf{k}$ . Через  $\mathbf{r}_i = \{\rho_i, \varphi_i, z_i\}$  обозначим точку пересечения оси  $i$ -го волокна  $Q_0^{(i)}$  с плоскостью  $Q$ , содержащей ось  $z$  и перпендикулярной к проекции оси волокна на плоскость  $z = 0$ . Через  $\omega_i$  обозначим угол между осью  $z$  и осью волокна. Координаты  $\mathbf{r}_i$ ,  $\omega_i$  однозначно определяют положение  $i$ -го бесконечного волокна в пространстве.

Определим  $\Lambda(A)$  как множество всех возможных модельных пористых тел (фильтров) с однородной по  $\alpha$  структурой  $A$ , удовлетворяющих следующим признакам:

1) каждый фильтр из  $\Lambda(A)$  имеет равные геометрические фигуры  $G$ , одинаково ориентированные к вектору  $\mathbf{k}$ , а именно — пусть  $G$  — прямой круглый цилиндр, ограниченный плоскостями  $z = 0$ ,  $z = h$  и цилиндрической поверхностью  $\rho = R$ ;

2) по структурному признаку все фильтры из  $\Lambda(A)$  образованы прямолинейными, не имеющими внутри  $G$  окончаний, круглыми волокнами с радиусами  $a$ , причем волокна расположены независимо друг от друга и их координаты  $\rho_i, \varphi_i, z_i, \omega_i, a_i$ , ( $i = 1, 2, \dots, m$ ;  $m = 0, 1, 2, \dots$ ) являются независимыми случайными величинами с плотностями распределений соответственно

$$R^{-1}, (2\pi)^{-1}, h^{-1}, \delta(\omega_i - \pi 2^{-1}), f(a) \quad (2.1)$$

- 3) среднее количество пересекающих область  $G$  волокон равно  $\langle m \rangle$ ;  
4) полагаем, что

$$\langle a \rangle R^{-1} \ll 1, \langle a \rangle h^{-1} \ll 1 \quad (2.2)$$

Плотности распределений (2.1) приблизительно соответствуют таким для реальных анизотропных стекловолокнистых фильтров и, следовательно, заданное множество  $\Lambda(A)$  модельных пористых тел является приближенным отображением соответствующего множества реальных анизотропных волокнистых пористых тел с подходящей структурой и характеристиками  $G, f(a)$  и  $\langle m \rangle$ .

Из (2.1) следует, что функция  $dP(\lambda) / d\lambda$  плотности вероятности обнаружения фильтра  $\lambda = (a_1, a_2, \dots, a_m; \mathbf{r}_1, \mathbf{r}_2, \dots, \mathbf{r}_m)$  из  $m$  прямолинейных волокон, имеющих радиусы и координаты соответственно  $a_i$  и  $\mathbf{r}_i$ , имеет вид

$$dP(\lambda) = \frac{1}{m!} \left( \frac{\langle m \rangle}{2\pi Rh} \right)^m \exp(-\langle m \rangle) \prod_m f(a_i) da_i d\rho_i d\varphi_i dz_i \quad (2.3)$$

$$\rho \in [0, R], \varphi \in [0, 2\pi], z \in [0, h]$$

Техника вывода (2.3) аналогична, например, [2].

Согласно (2.3) вероятность  $p(m)$  того, что произвольный фильтр из  $\Lambda(A)$  состоит из  $m$  волокон, равна

$$p(m) = \langle m \rangle^m \exp(-\langle m \rangle) / m! \quad (2.4)$$

причем при больших значениях  $\langle m \rangle$  действительно [3]

$$\text{Prob}\{m \leq x | \langle m \rangle\} \approx \Phi((x + 0.5 - \langle m \rangle) \langle m \rangle^{-1/2}) \quad (2.5)$$

$$\Phi(y) = (2\pi)^{-1/2} \int_{-\infty}^y \exp(-t^2/2) dt$$

Обозначим через  $\Lambda_1(A)$  подмножество  $\Lambda(A)$  таких фильтров, в которых точка  $\mathbf{r}$  не принадлежит волокнам. Используя равенство

$$\langle \beta \rangle = \int_{\Lambda_1(A)} dP(\lambda)$$

получим связь между  $\langle m \rangle$  и другими параметрами фильтра

$$\begin{aligned} \gamma \langle m \rangle &= V \langle \alpha \rangle / \langle \zeta \rangle \pi \langle a^2 \rangle \\ \gamma &= -\langle \alpha \rangle / \ln \langle \beta \rangle, \langle \zeta \rangle = 2^{-1} \pi R, \langle \beta \rangle \leq 1 \end{aligned} \quad (2.6)$$

где  $V$  — объем области  $G$ ,  $\zeta_i$  — длина отрезка  $i$ -го волокна, заключенного в  $G$ , и  $\langle \alpha \rangle = 1 - \langle \beta \rangle$ .

Из (2.6) следует:  $\langle \alpha \rangle \rightarrow 1$  при  $\langle m \rangle \rightarrow \infty$ . Это результат того, что в модельном фильтре волокна при встрече пронизывают друг друга, а не огибают. Величину  $\gamma \in [0, 1]$  можно использовать в качестве одного из критериев соответствия модели реальным фильтрам, считая, что при  $\gamma = 1$  имеется полное соответствие по  $\gamma$ .

Пусть  $P_j'$  — вероятность того, что некоторая точка в пространстве произвольного фильтра из  $\Lambda$  (A) принадлежит одновременно  $j$  волокнам ( $j = 0, 1, 2, \dots$ ). Используя (2.3) и (2.6), получим

$$P_j' = (-1)^j \langle \beta \rangle \ln^j \langle \beta \rangle / j! \quad (2.7)$$

При малых  $\langle \alpha \rangle$  имеет место неравенство  $P_1' \gg \sum_{j=2}^{\infty} P_j'$  и, следовательно,  $\gamma \approx 1$ . Именно малыми  $\langle \alpha \rangle$  характеризуются широко используемые стекловолокнистые фильтры и фильтры ФП.

Вычисление с помощью (2.3) вероятности свободного прямолинейного пробега сферической частицы на расстояние  $l$  не меньше  $x$  в направлении единичного вектора  $\Omega$  в произвольном фильтре из  $\Lambda$  (A) дает

$$\text{Prob}\{l \geq x | \Omega, r\} = \langle \beta \rangle^v \exp[-x \langle \beta \rangle^v / \langle l(\Omega, r) \rangle] \quad (2.8)$$

где

$$\langle l(\Omega, r) \rangle = -\frac{\pi}{2} \frac{\langle (a+r)^2 \rangle}{\langle a+r \rangle} \frac{\langle \beta \rangle^v}{v \ln \langle \beta \rangle} \frac{\pi}{2E(|\Omega \times k|)} \quad (2.9)$$

средний свободный прямолинейный пробег сферической частицы радиуса  $r$  в направлении вектора  $\Omega$  в произвольном фильтре из  $\Lambda$  (A),  $E$  — полный эллиптический интеграл второго рода,  $v = \langle (a+r)^2 \rangle / \langle a^2 \rangle$ .

Член  $\langle \beta \rangle^v$  перед экспонентой в (2.8) учитывает вероятность того, что в начальный момент пробега частица свободна.

Для  $|\Omega' \times k| = 1$  и  $\langle \alpha \rangle \ll 1$  выражение (2.9) можно записать в виде

$$\langle L_0 \rangle = \pi \langle \beta \rangle / 2 \langle l(\Omega', 0) \rangle \quad (2.10)$$

где  $\langle L_0 \rangle$  — средняя суммарная длина волокон, приходящаяся на единицу площади поверхности фильтра с толщиной  $h = 2\langle a \rangle$ ,  $\langle l(\Omega', 0) \rangle \langle \beta \rangle^{-1}$  — средний свободный пробег в плоскости, заполненной бесконечными прямыми линиями по правилу (2.1) со средней концентрацией  $\langle L_0 \rangle$ . Выражение (2.10) совпадает с результатом [4].

В соответствии с (2.8) следует исправить показатель степени выражения (7) в работе [5], умножив его на величину  $\langle \beta \rangle^v$ . В той же работе выражение для среднего свободного пробега (3) должно быть исправлено в соответствии с результатом (2.9).

Перейдем к задаче о пересечениях волокон в фильтрах. Способы определения  $N$ -кратного пересечения волокон неоднозначны для  $N > 2$ . При вычислении концентрации пересечений волокон с помощью формулы (2.9) следует считать, что волокно  $Q_0^{(1)}$  участвует в  $N$ -кратном пересечении, если  $\bigcup_{j=2}^N z(1, j)$  — связная область, где  $z(i, j)$  — проекция  $Q_0^{(i)} \cap Q_0^{(j)}$  на плоскость  $z = 0$ . Пусть в расчете на единицу объема фильтра величина  $n_i$  обозначает среднее количество  $i$ -кратных пересечений волокон. Используя (2.6) и (2.9), получим асимптотическое выражение

$$2n_2 + 3n_3 + 0(n_4) = 8\langle a \rangle \ln^2 \langle \beta \rangle / \pi^3 \langle a^2 \rangle^2 \quad (2.11)$$

в котором коэффициент 3 при  $n_3$  верен лишь при  $n_4 \ll n_3$ . Согласно оценке (2.7) при  $\langle \alpha \rangle \ll 1$  действительно  $n_3 \ll n_2$  и выражение (2.11) дает концентрацию двойных пересечений волокон, в  $2/\pi$  раза меньшую, чем результат [6], и в  $2/3$  раза меньшую, чем результат [7].

Из (2.7) и (2.11) автоматически следует, что средний пересеченный объем  $v'$  при пересечении двух волокон в фильтрах из  $\Lambda(A)$  равен

$$\lim_{R \rightarrow \infty} v' = \lim_{\langle \alpha \rangle \rightarrow 0} P_2' / n_2 = \pi^3 \langle a^2 \rangle^2 / 8 \langle a \rangle \quad (2.12)$$

Выражения (2.11), (2.12) полезны при изучении таких свойств фильтров, как прочность, упругость, теплопроводность и т. д.

Рассмотрим важную характеристику случайной среды  $\{\Lambda(A), dP(\lambda)\}$  — функцию  $H_x(a)$  плотности вероятности того, что произвольная реализация из  $\Lambda(A)$  с заданной геометрией  $G$  имеет коэффициент заполнения пространства  $\alpha$ . Пусть  $G$  пересекают  $m$  волокон по правилу (2.1). Обозначим через  $\tau_m(\alpha)$  плотность вероятности того, что в  $G$  коэффициент заполнения пространства равен  $\alpha$ . Если полагать  $\gamma = 1$ , то  $\tau_m$  находится методом Маркова [8]

$$\begin{aligned} \tau_m(a) da = & \frac{da}{V^{2\pi} \sigma_m} \exp\left(-\frac{z^2}{2}\right) \left\{ 1 - \frac{z}{2m^{1/2}} \frac{\kappa_3}{\kappa_2^{3/2}} \left[ 1 - \frac{2}{3} \left( \frac{z^2}{2} \right) \right] + \right. \\ & \left. + \frac{1}{8m} \frac{\kappa_4}{\kappa_2^{5/2}} \left[ 1 - 4 \left( \frac{z^2}{2} \right) + \frac{4}{3} \left( \frac{z^2}{2} \right)^2 \right] + 0(zm^{-3/2}) \right\} \end{aligned} \quad (2.13)$$

$$z = (a - m \langle \xi \rangle) \sigma_m^{-1}, \quad \sigma_m^2 = m \kappa_2$$

где  $\kappa_i$  — семиинварианты [9] сложной случайной величины  $\xi = \zeta \pi a^2 V^{-1}$ . Для фильтра с геометрией  $G$  имеем  $\langle \zeta^n \rangle = 4R^2 \langle \zeta^{n-2} \rangle n(n+1)^{-1}$ . Окончательно, используя результаты (2.4) и (2.13), получим для искомой функции  $H_x$  выражение

$$H_x(a) = \sum_{m=0}^{\infty} p(m) \tau_m(a) \quad (2.14)$$

Согласно лемме о пределе сложной случайной функции [10] асимптотическое выражение для (2.14) имеет вид

$$\begin{aligned} H_x(a) &= (2\pi \sigma_x^2)^{-1/2} \exp[-(a - \langle \alpha \rangle)^2 / 2\sigma_x^2] \\ \sigma_x^2 &= \langle m \rangle \langle \xi^2 \rangle = 16 \langle a \rangle \langle a^4 \rangle / 3\pi R h \langle a^2 \rangle, \quad \langle m \rangle \gg 1 \end{aligned} \quad (2.15)$$

Следует подчеркнуть, что при неизменных  $\langle \alpha \rangle$  и  $V$  параметр  $\sigma_x$  через  $\langle m \rangle$  и  $\langle \xi^2 \rangle$  зависит от геометрии фигуры  $G$  и от ее ориентации к вектору  $k$ .

Использованный выше способ определения свободного пробега в фильтрах из  $\Lambda(A)$  может быть легко обобщен на случай фильтров из некруглых волокон. Рассмотрим бесконечный модельный фильтр из ленточных волокон с закругленными краями и ориентированных широкой стороной перпендикулярно вектору  $k$ . Подсчет для таких фильтров величины среднего свободного пробега тонкого луча с помощью модифицированной формулы типа (2.3) дает

$$\begin{aligned} \langle l(\Omega, 0) \rangle &= -s \langle \beta \rangle \{2b' [\chi(\Omega \cdot k) + 2\pi^{-1} E(|\Omega \times k|)] \ln \langle \beta \rangle\}^{-1} \\ b' \chi &= a' - b', \quad s = \pi b'^2 (1 + 4\pi^{-1} \chi) \end{aligned} \quad (2.16)$$

где  $2a'$  — ширина волокна,  $2b'$  — толщина волокна  $s$  — площадь поперечного сечения ленточного волокна.

Предположим, что при постоянных  $s$  и  $\langle \alpha \rangle$  толщина ленточных волокон в фильтрах неограниченно уменьшается. Тогда

$$\lim_{x \rightarrow \infty} \langle l(\Omega, 0) \rangle = \begin{cases} 0, & (\Omega \cdot k) \neq 0 \\ \infty, & (\Omega \cdot k) = 0 \end{cases} \quad (2.17)$$

Первый предел в (2.17) действителен лишь для фильтров, простирающихся бесконечно в плоскости, перпендикулярной к  $k$ .

Выражения (2.9) и (2.16) показывают, что свободный пробег в пористом теле является функцией геометрической фигуры исходных структурных элементов и их ориентации в пространстве.

**3. Выбросы случайного процесса  $\alpha(t)$  для пористых тел с однородной по  $\alpha$  структурой А.** Пусть для пористого тела с однородной по  $\alpha$  структурой А и ограниченного бесконечными плоскостями  $z=0$  и  $z=h$  случайная функция  $\alpha(t)$ ,  $t \in (-\infty, \infty)$  определяет коэффициент заполнения пространства в цилиндрической области  $G$  в зависимости от координаты  $t = \rho / 2R$  при  $\varphi = \text{const}$ , где  $(\rho, \varphi)$  — точка пересечения оси цилиндра  $G$  с плоскостью  $z = 0$ . Согласно (2.3) эта функция является эргодической [11] и независимой от  $\varphi$ . Согласно (2.15) при  $\langle m \rangle \gg 1$  функция  $\alpha(t)$  является также и нормальной. Найдем среднее количество выбросов графика функции  $\alpha(t)$  над уровнем  $\langle \alpha \rangle$  на единичном отрезке оси  $t$ .

Запишем функцию  $\alpha(t)$  в виде

$$\alpha(t) = X(t, \langle \alpha \rangle) + \langle \alpha \rangle, \quad \langle X \rangle = 0 \quad (3.1)$$

Корреляционная функция  $K_x(\tau)$  процесса  $\alpha(t)$  имеет вид

$$K_x(\tau) = \langle X_1 X_2 \rangle = \sigma_x^2 \frac{2}{\pi} \int_{\theta_0}^{\pi/2} I(k) d\theta \quad (3.2)$$

где  $X_i = X(t_i, \langle \alpha \rangle)$ ,  $k^2 = 1 - \tau^2 \cos^2 \theta$ ,  $\tau = (\rho_1 - \rho_2) / 2R$

$$I(k) = (2 - k^2) E(k) - 2(1 - k^2) K(k), \quad \theta_0 = \begin{cases} \arccos|1/\tau|, & |\tau| \geq 1 \\ 0, & |\tau| \leq 1 \end{cases}$$

**К** — полный эллиптический интеграл первого рода,  $\sigma_x$  определена в (2.15).

Вычисление (3.2) дает

$$k_x(\tau) = \sum_{m=0}^{\infty} (a_m + b_m \ln|\tau|) |\tau^m|, \quad |\tau| \leq 1 \quad (3.3)$$

$$k_x(\tau) = \sum_{m=0}^{\infty} c_m |\tau^{-m}|, \quad |\tau| \geq 1 \quad (3.4)$$

где  $k_x(\tau)$  — коэффициент корреляции, а значения коэффициентов  $a_m$ ,  $b_m$ ,  $c_m$  приведены в табл. 1.

Процесс  $\alpha(t)$  дает бесконечную концентрацию выбросов, поскольку его корреляционная функция не имеет второй производной в точке  $\tau = 0$ . Реальный прибор с конечной чувствительностью записывает раздельно пересечения графика  $\alpha(t)$  с уровнем  $\langle \alpha \rangle$  в точках  $t_1$  и  $t_2$  при условии  $|t_1 - t_2| \geq \Delta$ , где  $\Delta$  — некоторая постоянная прибора. Определение концентрации таких «грубых» выбросов для многомерных марковских процессов сводится к решению дифференциального уравнения типа вто-

рого уравнения Колмогорова [11]. Для рассматриваемого процесса этот метод сложен, поэтому желательно получить результат в рамках корреляционной теории.

Таблица 1

$n$	$a_{2n}$	$b_{2n}$	$c_{2n+1}$
0	1.000 000	0.000 000	0.292 180
1	-0.809 581	0.750 000	0.018 458
2	0.122 773	-0.070 312	0.004 341
3	0.005 830	0.007 324	0.001 596
4	0.001 074	0.002 002	—
5	0.000 321	0.000 788	—

Пусть можно пренебречь тонкими деталями графика функции  $\alpha(t)$  на отрезках оси  $t$ , меньших  $\Delta$ . Сгладим график функции в области  $t \in [-n\Delta, n\Delta]$ ,  $n = 1, 2, 3, \dots$  следующим образом:

1) выделим на оси  $t$  точки  $t_i = (i - n)\Delta$ ,  $i = 0, 1, 2, \dots, 2n$ ;

2) обозначим через  $L_{\Delta, n}$  линейную однородную операцию построения интерполяционного полинома Лагранжа степени  $2n$ , совпадающего со значениями  $\alpha(t)$  в точках  $t_i$ .

Тогда

$$L_{\Delta, n} [\alpha(t)] = \alpha_{\Delta, n}(t) \quad (3.5)$$

Коэффициент корреляции  $k_{x, \Delta, n}(\tau)$ ,  $\tau \in [-n\Delta, n\Delta]$  для случайной функции  $\alpha_{\Delta, n}(t)$  на ограниченном интервале имеет вид

$$k_{x, \Delta, n}(\tau) = L_{\Delta, n} L_{\Delta, n} [k_x(\tau)] \quad (3.6)$$

Для всей оси соответственно имеем

$$k_{x, \Delta}(\tau) = \lim_{n \rightarrow \infty} k_{x, \Delta, n}(\tau) \quad (3.7)$$

Вторая и четвертая производные от  $k_{x, \Delta}$  в точке  $\tau = 0$  равны

$$\begin{aligned} k''_{x, \Delta}(0) &= \lim_{n \rightarrow \infty} \frac{2}{\Delta^2} \sum_{i=1}^n d_i(n) [1 - k_x(i\Delta)] \\ k^{(4)}_{x, \Delta}(0) &= - \lim_{n \rightarrow \infty} \frac{24}{\Delta^4} \sum_{i=1}^n d_i(n) D_i(n) [1 - k_x(i\Delta)] \end{aligned} \quad (3.8)$$

где

$$d_i(n) = (-1)^i \frac{2}{i^2} \frac{n! n!}{(n-i)! (n+i)!}, \quad D_i(n) = \sum_{j=1}^n \frac{1}{j^2} - \frac{1}{i^2}$$

Если разложение  $k_x(\tau)$  в ряд типа (3.3) действительно для всей оси  $\tau$ , тогда, подставляя (3.3) в (3.8), получим

$$\begin{aligned} k''_{x, \Delta}(0) &= 2 \sum_{m=1}^{\infty} (s_{1,m} a_m + s_{2,m} b_m + s_{1,m} b_m \ln \Delta) \Delta^{m-2} \\ k^{(4)}_{x, \Delta}(0) &= 24 \sum_{m=1}^{\infty} (s_{3,m} a_m + s_{4,m} b_m + s_{3,m} b_m \ln \Delta) \Delta^{m-4} \end{aligned} \quad (3.9)$$

где

$$\begin{aligned} s_{1,m}(n) &= -\sum_{i=1}^n d_i(n) i^m, \quad s_{2,m}(n) = -\sum_{i=1}^n d_i(n) i^m \ln i \\ s_{3,m}(n) &= \sum_{i=1}^n d_i(n) D_i(n) i^m, \quad s_{4,m}(n) = \sum_{i=1}^n d_i(n) D_i(n) i^m \ln i \\ s_{j,m} &= \lim_{n \rightarrow \infty} s_{j,m}(n) \end{aligned}$$

Значения коэффициентов  $s_{j,m}$  приведены в табл. 2. Вследствие того что в рассматриваемом случае ряд вида (3.3) действителен лишь для  $|\tau| \leq 1$ , погрешность вычисления производных от  $k_{x,\Delta}$  по формулам (3.9) возрастает с увеличением  $\Delta$ , составляя меньше процента для  $\Delta \leq 0.5$  и увеличиваясь до 5% при  $\Delta = 1$ .

Таблица 2

$j$	$s_{j,1}$	$s_{j,2}$	$s_{j,3}$	$s_{j,4}$	$s_{j,5}$
1	1.3862	1.0000	0.5000	0.0000	-0.2516
2	-0.3196	-0.4514	-0.5304	-0.4262	-0.0312
3	-0.4774	0.0000	0.5637	1.0000	0.9138
4	0.4063	0.5401	0.5529	0.2497	-0.4790

В расчете на единицу интервала  $\tau$  среднее количество выбросов  $N_{x,\Delta}(\tau_0)$  случайной дифференцируемой функции  $\alpha_\Delta(t)$  за уровень  $\langle \alpha \rangle$ , длительность которых превышает  $\tau_0$ , равна

$$N_{x,\Delta}(\tau_0) = N_{x,\Delta}(0) \left( 1 - \int_0^{\tau_0} p(\tau) d\tau \right) \quad (3.10)$$

где  $p(\tau)$  — плотность вероятности того, что выброс имеет длительность  $\tau$ . Согласно [12] для дифференцируемых процессов

$$N_{x,\Delta}(0) = \pi^{-1} \sqrt{-k''_{x,\Delta}(0)} \quad (3.11)$$

$$p(\tau) \leq p_0(\tau) = -\tau (k_{x,\Delta}^{(4)}(0) - k_{x,\Delta}^{(2)}(0)) / 8k_{x,\Delta}''(0) \quad (3.12)$$

причем в (3.12) знак равенства действителен лишь при  $\tau \rightarrow 0$ . Производные от  $k_{x,\Delta}(\tau)$  определены в (3.8) и (3.9). Как видно из (3.10), функция  $N_{x,\Delta}(\tau_0)$  не зависит от  $\langle \alpha \rangle$ ,  $R$  и от  $f(a)$ . От этих параметров зависит лишь амплитуда функции  $\alpha_\Delta(t)$ . Концентрация выбросов  $N'_{x,\Delta}(\tau_0)$  в расчете на единицу длины интервала  $\rho$  равна

$$N'_{x,\Delta}(\tau_0) = N_{x,\Delta}(\tau_0) / 2R \quad (3.13)$$

Это значит, что

$$N'_{x,\Delta}(\tau_0) R = \text{const} \quad (3.14)$$

причем величина  $R$  ограничена условием (2.2).

Представляет интерес сравнить теоретические выражения (3.9), (3.10) — (3.12) с результатами эксперимента. На микрофотометре МФ-4 снималась функция  $i(t)$  оптической прозрачности реального стекловолокнистого фильтра с подходящей структурой и с параметрами  $\langle \alpha \rangle = 8.52$ .

$\cdot 10^{-3}$ ,  $\langle a \rangle = 1.57 \cdot 10^{-4} \text{ см}$ ,  $\langle a^2 \rangle = 2.87 \cdot 10^{-8} \text{ см}^2$ ;  $h = 0.316 \text{ см}$ . Считалось, что точки пересечения графиком функции  $i(t)$  уровня  $\langle i \rangle$  соответствуют точкам пересечения графиком функции  $\alpha(t)$  уровня  $\langle \alpha \rangle$ . Использовался порядок подсчета пересечений, частично исключающий влияние неоднородностей реального фильтра на результат. Для величины  $\alpha_0$ , удовлетворяющей условию

$$0.99 = \int_{\langle \alpha \rangle - \alpha_0}^{\langle \alpha \rangle + \alpha_0} H_x(\alpha) d\alpha$$

определялась соответствующая величина  $i_0$  и предполагалось, что в фильтре нарушена однородность в той области значений  $t$ , где график  $i(t)$  выходит за пределы области  $[\langle i \rangle - i_0, \langle i \rangle + i_0]$ . При подсчете выбросов функции  $i(t)$  отбрасывались выбросы с длительностью менее  $0.1 \text{ см}$  на диаграммной ленте и отбрасывались выбросы с амплитудой  $|i - \langle i \rangle| > i_0$ . Полученные экспериментальные значения концентрации выбросов равны 0.49 и 0.41 соответственно для значений  $\Delta = 0.277$  и  $0.555$ . Приближенно соответствующие им теоретические значения  $N_{x,\Delta}(\Delta)$  равны 0.57 и 0.48.

4. Модель фильтра с неоднородной по  $\alpha$  структурой А. Рассмотрим модель неоднородного по  $\alpha$  фильтра со структурой А в виде

$$\begin{aligned} \alpha(t) &= X(t, \alpha_1) + \alpha_1 \\ \alpha_1 &= Y(t) + \langle \alpha \rangle, \quad \langle X \rangle = 0, \quad \langle Y \rangle = 0 \end{aligned} \quad (4.1)$$

По аналогии с (3.1) случайная функция  $\alpha_1$  в (4.1) играет роль некоторой локальной средней величины, причем  $Y$  изменяется медленнее по сравнению с  $X$  при заданном  $R$ . Это означает, что в (2.3) параметр  $\langle m \rangle$  заменяется некоторой функцией координаты, изменяющейся мало на расстояниях порядка  $2R$  (второй признак структуры). Пользуясь представлением (4.1), сведем исследование структуры неоднородного фильтра к исследованию функции  $Y(t)$ .

Корреляционная функция процесса (4.1) имеет вид

$$\begin{aligned} K_\alpha(\tau) &= \langle X_1 X_2 \rangle + \langle X_1 Y_2 \rangle + \langle Y_1 X_2 \rangle + \langle Y_1 Y_2 \rangle \\ X_i &= X(t_i, Y(t_i) + \langle \alpha \rangle), \quad Y_i = Y(t_i) \end{aligned} \quad (4.2)$$

Полагая, что сечение случайной функции  $\alpha_1$  имеет нормальную плотность распределения  $H_y(\alpha_1)$  с параметрами  $\sigma_y$  и  $\langle \alpha \rangle$ , получим

$$K_\alpha(\tau) = \langle X_1 X_2 \rangle + \langle Y_1 Y_2 \rangle \quad (4.3)$$

где функция  $\langle X_1 X_2 \rangle$  определена в (3.2) — (3.4). Таким образом, корреляционная функция процесса  $\alpha_1(t)$  равна

$$K_y(\tau) = K_\alpha(\tau) - K_x(\tau) \quad (4.4)$$

и, следовательно,

$$\sigma_y^2 = K_\alpha(0) - K_x(0) \quad (4.5)$$

где  $K_\alpha(0)$  определяется экспериментально.

Параметры  $\langle \alpha \rangle$ ,  $\sigma_y$  и функция  $K_y(\tau)$  дают достаточно полную информацию о качестве неоднородного фильтра. Вместо  $K_y$  можно использовать концентрацию  $N_y$  выбросов функции  $\alpha_1$  за уровень  $\langle \alpha \rangle$ , отнесенную к единице интервала  $\rho / 2R$ . Величину средней длительности выбросов  $L_y(R) = 2R / N_y$  будем считать усредненным масштабом неоднородностей (совместно с  $\sigma_y^2$ ). Общие соображения показывают, что  $L_y(R)$  постоянна для  $2R \leq L_x'$  и возрастает для  $2R > L_y'$ , где  $L_y'$  — длительность

самого короткого выброса функции  $\alpha_1$ . Для однородных фильтров

$$\sigma_y = 0, N_y = 0, K_\alpha = K_x, L_y(R) = \infty$$

Изложенный выше анализ построен на предположении, что в неоднородных фильтрах остается неизменной плотность распределения  $h^{-1}$  в направлении  $\mathbf{k}$  (2.1). При отказе от этого предположения следует измерять еще один масштаб неоднородностей в направлении  $\mathbf{k}$ .

При линейном сжатии неоднородных фильтров в направлении  $\mathbf{k}$  в  $n$  раз ( $n \geq 0$ ) объем некоторой области фильтра с «коэффициентом заполнения пространства»  $\alpha_1$  изменится и станет равным  $n\alpha_1$ . Если плотность вероятности случайной величины  $\alpha_1$  нормальная, то для фильтра после сжатия действительно выражение

$$H_y(n\alpha_1) d(n\alpha_1) = \frac{d(n\alpha_1)}{\sqrt{2\pi n\sigma_y^2}} \exp \left[ -\frac{(n\alpha_1 - n\langle\alpha\rangle)^2}{2n^2\sigma_y^2} \right] \quad (4.6)$$

Таким образом, при сжатии фильтра дисперсия  $n^2\sigma_y^2$  изменяется пропорционально квадрату степени сжатия.

Остановимся на одном возможном способе определения  $\sigma_y$ , использующем гидродинамические свойства фильтров. Пусть  $L_y(R)$ ,  $R \leq L_y'$  — средняя длина выброса функции  $\alpha_1(t)$ . Тогда тонкий неоднородный по  $\alpha$  фильтр с поверхностью, много большей  $L_y'^2$ , должен оказывать потоку газа сопротивление  $\Delta p$ , равное

$$\begin{aligned} \Delta p &= \frac{4\mu h \langle u \rangle \langle \alpha \rangle}{\langle a^2 \rangle k'(\alpha\gamma', c_1', c_2')} \quad (4.7) \\ k' &= b'c_1' \ln(\langle \alpha \rangle \gamma') + c_2' + a_0'c_1' + \sum_{i=1}^{\infty} a_i' \langle \alpha_1^{i-1} \rangle \langle \alpha \rangle \gamma'^i \\ c_1' &= \sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n \frac{\langle (\alpha_1 - \langle \alpha \rangle)^n \rangle}{\langle \alpha_1 \rangle^n}, \quad c_2' = b' \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^{n+1} N_n \frac{\langle (\alpha_1 - \langle \alpha \rangle)^n \rangle}{\langle \alpha_1 \rangle^n} \\ N_n &= N_{n-1} + n^{-1}, \quad N_1 = 1 \end{aligned}$$

где  $\mu$  — вязкость газа,  $\langle u \rangle$  — средняя скорость потока газа перед фильтром,  $a_i'$ ,  $b'$ ,  $\gamma'$  — постоянные коэффициенты. По свойству (4.6) коэффициенты  $c_1'$ ,  $c_2'$  также не изменяются при линейном сжатии фильтра. В (4.7) вид функции  $k'$  для однородного по  $\alpha$  фильтра ( $c_1' = 1$ ,  $c_2' = 0$ ) заимствован из [13].

Обрабатывая экспериментально снятую зависимость  $\Delta p$  от  $\langle \alpha \rangle$  для реального неоднородного по  $\alpha$  фильтра по формулам (4.7), можно, вероятно, определить все постоянные коэффициенты в функции  $k'$  и, следовательно, дисперсию  $\sigma_y^2$ .

**5. Некоторые другие структуры.** Ниже приводятся три схематических примера с тем, чтобы почувствовать разницу в свойствах случайной функции  $\alpha(t)$  для разных структур.

*Структура Б.* Пусть фильтры с однородной по  $\alpha$  структурой Б образованы из прямолинейных волокон, перпендикулярных плоскости  $Q$ , причем точки пересечения осей волокон с этой плоскостью образуют двумерное пауссоновское поле точек. Остальные признаки фильтров такие же, как в п. 2. Для такой структуры

$$k_x(\tau) = \begin{cases} I(k), & |\tau \cos \theta| \leq 1 \\ 0, & |\tau \cos \theta| \geq 1 \end{cases} \quad (5.1)$$

где  $\theta$  — угол между плоскостью  $Q$  и направлением  $\rho$ , функция  $I(k)$  определена в (3.2).

Сечение случайной функции  $\alpha(t)$  имеет плотность распределения (2.15) для  $\theta \neq \pi/2$  и  $H_x(\alpha) = \delta(\alpha - \alpha')$ ,  $k_x = 1$  для  $\theta = \pi/2$ , где «постоянная» величина  $\alpha'$  также имеет плотность распределения (2.15). При  $\theta = \pi/2$  функция  $\alpha(t)$  теряет эргодическое свойство.

*Структура В.* Пусть фильтры с однородной по  $\alpha$  структурой в образованы из прямолинейных взаимно параллельных волокон, причем точки пересечения осей этих волокон с перпендикулярной к ним плоскостью образуют узлы прямоугольной решетки с параметрами  $d$  и  $d'$ . Коэффициент корреляции процесса  $\alpha(t)$  для такого фильтра имеет вид

$$k_x(\tau) = \begin{cases} \psi(\tau, \theta), & \theta \neq \pi/2 \\ 1, & \theta = \pi/2 \end{cases} \quad (5.2)$$

где  $\psi$  — периодическая функция с периодом  $d / 2R \cos \theta$ , и, следовательно, концентрация выбросов функции  $\alpha(t)$  над уровнем  $\langle \alpha \rangle$  равна  $2R \cos \theta/d$  в расчете на единицу интервала  $\tau$ .

*Структура А'.* Пусть в однородных по  $\alpha$  фильтрах из  $\Lambda(A)$  часть круглых волокон заменена на агрегаты из сдвоенных, строенных и т. д. (нерасченных) волокон. При этом образуется отличная от структуры  $A$  однородная по  $\alpha$  структура  $A'$ , поскольку множество исходных структурных элементов содержит теперь наряду с единичными волокнами также и нерасченные агрегаты. Если в первом приближении рассматривать такие агрегаты как круглые волокна с увеличенными радиусами, то наличие последних в фильтрах проявится согласно (2.15) в увеличенной (по сравнению с фильтрами из  $\Lambda(A)$ ) амплитуде случайных колебаний функции  $\alpha(t)$ , не изменяя в то же время концентрации ее пересечений с уровнем  $\langle \alpha \rangle$ . Фильтры с нерасченными волокнами встречаются на практике.

Приведенные примеры показывают, что анализ случайной функции  $\alpha(t)$  позволяет получать полезную информацию о структуре исследуемого волокнистого материала.

Поступила 25 III 1972

#### ЛИТЕРАТУРА

- Радушкевич Л. В. Попытки статистического описания пористых сред. В сб. «Основные проблемы теории физической адсорбции», М., «Наука», 1970.
- Валландер С. В. Вероятностная трактовка вопросов кинетики разреженных газов. В со. «Аэродинамика разреженных газов», сб. 3, Л., Изд-во ЛГУ, 1967.
- Большев Л. Н., Смирнов Н. В. Таблицы математической статистики. М., «Наука», 1965.
- Kallmes O., Sogte H. The structure of paper. The statistical geometry of an ideal two dimensional fiber network. Tappi, 1960, vol. 43, No. 9, pp. 737—752.
- Глушков Ю. М. Прискок аэрозольных частиц через волокнистые фильтры. Докл. АН СССР, 1970, т. 195, № 1, стр. 71—74.
- Радушкевич Л. В. Статистическое описание структуры волокнистых фильтров. Ж. физ. химии, 1966, т. 40, № 4, стр. 965.
- Kallmes O., Sogte H., Bergpieg G. The structure of paper. The statistical geometry of a multiplanar fiber network. Tappi, 1961, vol. 44, No. 7, pp. 519—528.
- Чандraseкар С. Стохастические проблемы в физике и астрономии. М., Изд-во иностр. лит., 1947.
- Корн Г. А., Корн Т. М. Справочник по математике для научных работников и инженеров. М., «Наука», 1970.
- Добрушин Р. Л. Лемма о пределе сложной случайной функции. Усп. матем. н., 1955, т. 10, вып. 2 (64), стр. 157—159.
- Свещников А. А. Прикладные методы теории случайных функций. М., «Наука», 1968.
- Тихонов В. Н. Выбросы случайных процессов. М., «Наука», 1970.
- Фукс Н. А., Стечкина И. Б. К теории волокнистых аэрозольных фильтров. Докл. АН СССР, 1962, т. 147, № 5, стр. 1144—1146.