

**МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ
УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ПРОФЕССИОНАЛЬНОГО ОБРАЗОВАНИЯ
«САМАРСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ АЭРОКОСМИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ
ИМЕНИ АКАДЕМИКА С.П. КОРОЛЕВА
(НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ)»
(СГАУ)**

С. Н. Перов

СТАТИСТИЧЕСКАЯ МЕХАНИКА И ТЕОРИЯ НАДЁЖНОСТИ

Методические указания к практическим занятиям по курсу

Электронный ресурс

**САМАРА
2013**

УДК 624.041: 519.2

С 24

Автор-составитель: **Перов Сергей Николаевич**

Статистическая механика и теория надёжности [Электронный ресурс]: электрон. методич. указания к практическим занятиям / М-во образования и науки РФ, Самар. гос. аэрокосм. ун-т им. С. П. Королева (нац. исслед. ун-т); авт.-сост: С.Н. Перов. - Электрон. текстовые и граф. дан. - Самара, 2013. – 1 эл. опт. диск (CD-ROM).

© Самарский государственный

аэрокосмический университет, 2013

Тема «Функциональные преобразования случайных величин»

1. $\sigma = \frac{M}{W}$; Известно $\Rightarrow f_M(M)$

$M = \psi(\sigma) = \sigma \cdot W$; $\psi'(\sigma) = W$;

Тогда имеем: $f_\sigma(\sigma) = f_M(\sigma M) \cdot W$

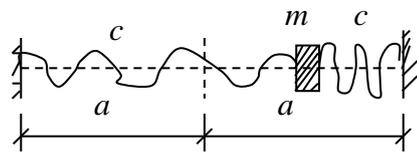
2. $Y = x^2$;

$$f_x(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}S_x} \exp\left(-\frac{(x-m_x)^2}{2S_x^2}\right);$$

$X = \psi(Y) = \pm\sqrt{y}$; $|\psi'(y)| = \frac{1}{2\sqrt{y}}$;

$$f_y(y) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}S_x} \cdot \frac{1}{2\sqrt{y}} \left[\exp\left(-\frac{(\sqrt{y}-m_x)^2}{2S_x^2}\right) + \exp\left(-\frac{(\sqrt{y}+m_x)^2}{2S_x^2}\right) \right];$$

3. $x = \sin \omega t$;



ω - круговая частота колебания;

a - амплитуда колебаний.

Определить функцию плотности вероятности события, заключающуюся в том, что в случайный момент времени t тело окажется на расстоянии x от положения равновесия.

$$P(x < X < x + dx) = c_1 \frac{dx}{x};$$

$$P(x < X < x + dx) = f(x)dx$$

$$c_1 \frac{dx}{x} = f(x)dx; \quad f(x) = c_1 \frac{1}{x}; \quad \dot{x} = a\omega \cos \omega t; \quad \cos \omega t = \sqrt{1 - \sin^2 \omega t};$$

$$\sin \omega t = \frac{x}{a}; \quad \cos \omega t = \sqrt{1 - \left(\frac{x}{a}\right)^2}; \quad f(x) = \frac{c_1}{\omega \sqrt{a^2 - x^2}};$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(x) dx = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{c_1}{\omega \sqrt{a^2 - x^2}} dx = \frac{c_1}{\omega} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{dx}{\sqrt{a^2 - x^2}} = \left(c_1 = \frac{\omega}{\pi}; a \int_{-\infty}^{\infty} \frac{dx}{\sqrt{a^2 - x^2}} \right) = \frac{\omega \pi}{\pi \omega} = 1;$$

$$f(x) = \frac{1}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}}$$

Тема «Функциональные преобразования системы случайных величин»

1. Пусть:

$$y_1 = x_1$$

$$y_2 = \varphi_2(x_1, x_2) = x_1 + x_2$$

$f_x(x_1, x_2)$ - известно. Определить $f_y(y_2)$.

$$\partial \varphi_2 / \partial x_2 = 1; \quad x_2 = \psi_2(y_1, y_2) = y_2 - x_1.$$

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} f_x[x_1, y_2 - x_1] dx_1.$$

Если случайные величины x_1 и x_2 независимы, то можно записать:

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} f_{x_1}(x_1) \cdot f_{x_2}(y_2 - x_1) \cdot dx_1 - \text{формула композиции законов распределения и коротко записывается следующим образом:}$$

$$f_y = f_{x_1} * f_{x_2};$$

2. Пусть:

$$y_1 = x_1;$$

$$y_2 = \varphi_2(x_1, x_2) = x_1 x_2;$$

$$\partial \varphi_2 / \partial x_2 = x_1; \quad x_2 = \varphi_2(y_1, y_2) = y_2 / x_1;$$

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f_x\left(x_1, \frac{y_2}{x_1}\right)}{|x_1|} \cdot dx_1;$$

Если случайные величины X_1 и X_2 независимы:

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f_{x_1}(x_1) \cdot f_{x_2}\left(\frac{y_2}{x_1}\right)}{|x_1|} \cdot dx_1.$$

3. Пусть:

$$y_1 = x_1; \quad y_2 = \varphi_2(x_1, x_2) = x_2 / x_1;$$

$$\partial \varphi_2 / \partial x_2 = 1 / x_1; \quad x_2 = \psi_2(y_1, y_2) = x_1 \cdot y_2;$$

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} |x_1| f_x(x_1, x_1 \cdot y_2) \cdot dx_1.$$

И для независимых случайных величин:

$$f_y(y_2) = \int_{-\infty}^{\infty} |x_1| \cdot f_{x_1}(x_1) \cdot f_{x_2}(x_1 \cdot y_2) \cdot dx_1$$

Тема «Определение закона распределения бисекторного изгибающего момента в поперечном сечении ракетносителя на старте»

Исходная формула

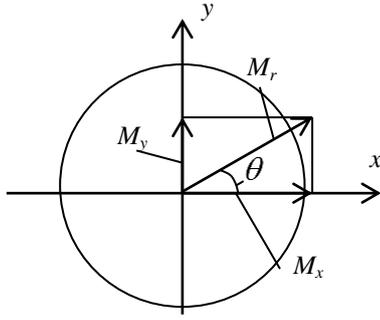
$$f_y(y_1, y_2) = \sum_{k=1}^n f_x(x_{1k}, x_{2k}) \left| \frac{\partial(x_{1k}, x_{2k})}{\partial(y_1, y_2)} \right| = \sum_{k=1}^n \frac{f_x(x_{1k}, x_{2k})}{\left| \frac{\partial(y_1, y_2)}{\partial(x_{1k}, x_{2k})} \right|};$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(y_1, y_2)} = \begin{vmatrix} \frac{\partial x_1}{\partial y_1} & \frac{\partial x_1}{\partial y_2} \\ \frac{\partial x_2}{\partial y_1} & \frac{\partial x_2}{\partial y_2} \end{vmatrix} \end{array} \right.$$

Задача.

Определить функцию плотности вероятности эквивалентного изгибающего момента M , в сечении круговой балки, если известна совместная функция плотности вероятности изгибающих моментов M_x, M_y .

$$f(M_x, M_y) = \frac{1}{2\pi S_x S_y} \exp \left[-\frac{1}{2} \left(\frac{M_x^2}{S_x^2} + \frac{M_y^2}{S_y^2} \right) \right];$$



$$M_r = \sqrt{M_x^2 + M_y^2}.$$

Обратная связь:

$$\begin{cases} M_x = M_r \cos \theta \\ M_y = M_r \sin \theta \end{cases} \quad \text{Компоненты вектора } M_r; \theta \in [0, 2\pi].$$

$$f_y(M_r, \theta) = f_x(M_r \cos \theta, M_r \sin \theta) \left| \frac{\partial(M_r \cos \theta \quad M_r \sin \theta)}{\partial(M_r \quad \theta)} \right| - \text{под знаком абсолютной}$$

ной величины Якобиан преобразования.

$$f(M_r) = \int_0^{2\pi} f_y(M_r, \theta) d\theta - \text{из условия согласованности.}$$

$$\frac{\partial(M_r \cos \theta \quad M_r \sin \theta)}{\partial(M_r \quad \theta)} = \begin{vmatrix} \frac{\partial(M_r \cos \theta)}{\partial M_r} & \frac{\partial(M_r \cos \theta)}{\partial \theta} \\ \frac{\partial(M_r \sin \theta)}{\partial M_r} & \frac{\partial(M_r \sin \theta)}{\partial \theta} \end{vmatrix} =$$

$$= \begin{vmatrix} \cos \theta & -M_r \sin \theta \\ \sin \theta & M_r \cos \theta \end{vmatrix} = M_r \cos^2 \theta + M_r \sin^2 \theta = M_r;$$

$$f_y(M_r, \theta) = M_r / 2\pi S_x S_y \exp \left[-\frac{1}{2} (M_r^2 \cos^2 \theta / S_x^2 + M_r^2 \sin^2 \theta / S_y^2) \right] =$$

$$= \frac{M_r}{2\pi S_x S_y} \cdot \exp \left[-\frac{1}{2} \cdot L \right];$$

$$L = \frac{M_r^2 \cos^2 \theta S_y^2 + M_r^2 \sin^2 \theta S_x^2}{S_x^2 S_y^2} = \frac{M_r^2 (\cos^2 \theta S_y^2 + \sin^2 \theta S_x^2)}{S_x^2 S_y^2} =$$

$$= \frac{M_r^2 \left(S_y^2 \cdot \frac{1}{2} (\cos 2\theta + 1) + S_x^2 \cdot \frac{1}{2} (-\cos 2\theta + 1) \right)}{2S_x^2 S_y^2} =$$

$$= \frac{M_r^2 [(S_x^2 + S_y^2) + (S_y^2 - S_x^2) \cos 2\theta]}{2S_x^2 S_y^2} =$$

$$= \frac{M_r^2 [(S_x^2 + S_y^2)]}{2S_x^2 S_y^2} + \frac{M_r^2 [(S_y^2 - S_x^2) \cos 2\theta]}{2S_x^2 S_y^2},$$

$$f_y(M_r, \theta) = \frac{M_r}{2\pi S_x S_y} \exp \left[-\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 + S_y^2)}{S_x^2 S_y^2} + \frac{M_r^2 (S_y^2 - S_x^2)}{S_x^2 S_y^2} \cos 2\theta \right) \right];$$

$$f(m_r) = \int_0^{2\pi} \frac{M_r}{2\pi S_x S_y} \exp \left[-\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 + S_y^2)}{S_x^2 S_y^2} \right) \right] \cdot \exp \left[-\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_y^2 - S_x^2)}{S_x^2 S_y^2} \cos 2\theta \right) \right] d\theta =$$

$$= \frac{M_r}{2\pi S_x S_y} \exp \left[-\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 + S_y^2)}{S_x^2 S_y^2} \right) \right] \int_0^{2\pi} \exp \left[\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 - S_y^2)}{S_x^2 S_y^2} \cos 2\theta \right) \right] d\theta =$$

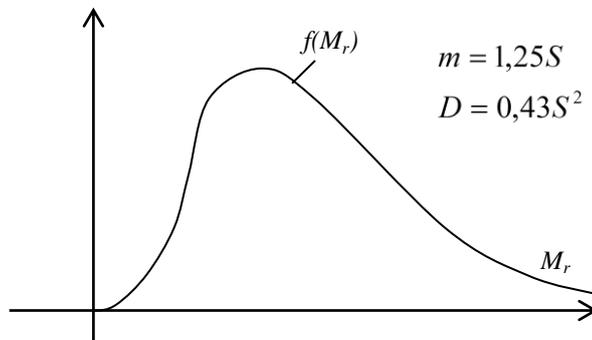
$$= \frac{M_r}{S_x S_y} \exp \left[-\frac{1}{4} \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 + S_y^2)}{S_x^2 S_y^2} \right) \right] \cdot J_0 \left(\frac{M_r^2 (S_x^2 - S_y^2)}{4S_x^2 S_y^2} \right);$$

$J_0(\alpha)$ - Бесселева функция.

$$J_0(\alpha) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp(\alpha \cdot \cos 2\varphi) d\varphi.$$

Часто на практике $S_x = S_y = S$.

Тогда $f(M_r) = \frac{M_r}{S^2} \cdot \exp \left(-\frac{M_r^2}{2S^2} \right)$ - релеевское распределение.

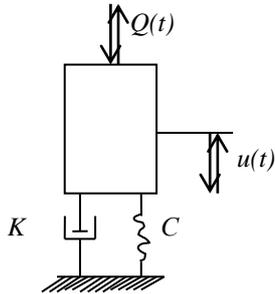


Довольно сложная задача решена, потому что составляющие вектора M_r были некоррелированы.

Тема «Решение задач статистической механики для линейных систем с конечным числом степеней свободы»

Метод функций Грина

Рассмотрим линейную систему с одной степенью свободы, находящуюся под действием случайной силы $Q(t)$.



$u(t)$ - перемещение относительно положения равновесия; M - масса; C – жесткость упругой связи; K – коэффициент вязкого трения.

Уравнение колебаний массы с одной степенью свободы записывается в виде:

$$M \frac{d^2 u}{dt^2} + k \frac{du}{dt} + Cu = Q(t).$$

Введем обозначения: $\omega_0 = \sqrt{\frac{C}{M}}$; $2\varepsilon = \frac{K}{M}$; $q(t) = \frac{Q(t)}{M}$.

Тогда:

$$\frac{d^2 u}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{du}{dt} + \omega_0^2 u = q(t).$$

Для решения задачи необходимо найти функцию Грина, т.е. реакцию системы на единичное импульсное воздействие. Согласно записанному ранее соотношению:

$$u(t) = \int_{-\infty}^t h(t, \tau) q(\tau) d\tau$$

Функция Грина удовлетворяет уравнению:

$$\frac{d^2 h(t, \tau)}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{dh(t, \tau)}{dt} + \omega^2 h(t, \tau) = \delta(t - \tau)$$

при нулевых начальных условиях.

Т.е. мы должны решить неоднородное уравнение при начальных условиях:

$$h(t, \tau) = \dot{h}(t, \tau) = 0.$$

В теории автоматического управления (ТАУ) имеется математический аппарат, позволяющий приводить такие линейные системы к однородным уравнениям с ненулевыми начальными условиями.

Рассматривается в ТАУ такой случай.

Пусть имеется система, оператором которой является линейный дифференциальный оператор общего вида:

$$L = \sum_{k=0}^n a_k(t) \frac{d^k}{dt^k}.$$

Тогда для определения функции Грина необходимо решить уравнение:

$Lh(t, \tau) = \delta(t - \tau)$ при нулевых начальных условиях, т.е.:

$$\left[\frac{\partial^k h(t, \tau)}{\partial t^k} \right]_{t=\tau} = 0; \quad \text{при } k=0, 1, \dots, n-1.$$

Т.е. опять тот же случай – уравнение неоднородное, а начальные условия нулевые.

Оказывается (в ТАУ есть такая теорема) можно заменить указанное уравнение и условие физической возможности системы следующим уравнением и начальными условиями:

$Lh(t, \tau) = 0$ при начальных условиях:

$$\left[\frac{\partial^k h(t, \tau)}{\partial t^k} \right]_{t=\tau} = 0; \quad \text{при } k=0, 1, \dots, n-2;$$

$$\left[\frac{\partial^{n-1} h(t, \tau)}{\partial t^{n-1}} \right]_{t=\tau} = \frac{1}{a_n(\tau)}.$$

Таким образом, в нашем случае необходимо решить уравнение:

$$\frac{d^2 h}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{dh}{dt} + \omega^2 h = 0;$$

при начальных условиях $h = 0, \quad \frac{dh}{dt} = 1. \quad (t = 0).$

Несложные вычисления дают:

$$h(t) = \frac{1}{\omega_\varepsilon} e^{-\varepsilon t} \sin \omega_\varepsilon t.$$

Здесь ω_ε - частота собственных колебаний системы, вычисленная с поправкой на силу трения:

$$\omega_\varepsilon = \sqrt{\omega_0^2 - \varepsilon^2} .$$

И теперь, когда известна функция Грина, можно все найти на выходе.

Определим корреляционную функцию:

$$\begin{aligned} k_u(\tau) &= \int_0^\infty \int_0^\infty \frac{1}{\omega_\varepsilon} e^{-\varepsilon\theta_1} \sin \omega_\varepsilon \theta_1 \cdot \frac{1}{\omega_\varepsilon} e^{-\varepsilon\theta_2} \sin \omega_\varepsilon \theta_2 \cdot K_q(\tau + \theta_1 - \theta_2) d\theta_1 d\theta_2 = \\ &= \frac{1}{\omega_\varepsilon^2} \int_0^\infty \int_0^\infty e^{-\varepsilon(\theta_1 + \theta_2)} \sin \omega_\varepsilon \theta_1 \cdot \sin \omega_\varepsilon \theta_2 \cdot K_q(\tau + \theta_1 - \theta_2) d\theta_1 d\theta_2 . \end{aligned}$$

Пусть корреляционная функция внешнего воздействия:

$$K_q(\tau) = S_0 \delta(\tau), \text{ т.е. внешнее воздействие - «белый шум»}.$$

Учитывая фильтрующее свойство δ - функции и получим:

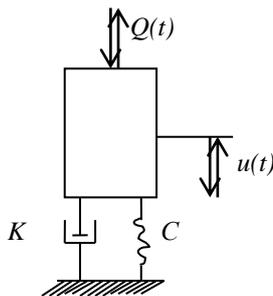
$$K_u(\tau) = \frac{S_0 e^{-\varepsilon|\tau|}}{\omega_\varepsilon^2} \int_0^\infty e^{-2\varepsilon\theta} \sin \omega_\varepsilon \theta \cdot \sin \omega_\varepsilon (|\tau| + \theta) d\theta .$$

Или после вычисления интеграла:

$$K_u(\tau) = \frac{S_0}{4\omega_0^2 \varepsilon} \left(\cos \omega_\varepsilon \tau + \frac{\varepsilon}{\omega_\varepsilon} \sin \omega_\varepsilon |\tau| \right) \cdot e^{-\varepsilon|\tau|} .$$

Метод дифференциальных уравнений

В качестве простого примера рассмотрим определение корреляционной функции на выходе системы, движение которой описывается уравнением:



$$\frac{d^2 u}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{du}{dt} + \omega_0^2 u = q(t).$$

Уравнение (3) для этой системы записывается так:

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial t_1^2} + 2\varepsilon \frac{\partial}{\partial t_1} + \omega_0^2 \right) \cdot \left(\frac{\partial^2}{\partial t_2^2} + 2\varepsilon \frac{\partial}{\partial t_2} + \omega_0^2 \right) \cdot K_u(t_1, t_2) = K_q(t_1, t_2) \quad (7)$$

Пусть начальные условия для центрированного выходного процесса $\tilde{u}(t)$ - нулевые. Начальные условия для корреляционной функции могут быть представлены как в форме (5):

$$K_u = \frac{\partial K_u}{\partial t_1} = 0 \quad (t_1 = 0);$$

$$K_u = \frac{\partial K_u}{\partial t_2} = 0 \quad (t_2 = 0).$$

Так и в форме (6):

$$K_u = \frac{\partial^2 K_u}{\partial t_1 \partial t_2} = 0 \quad (t_1 = 0, t_2 = 0).$$

Если $\tilde{y}(t)$ - стационарный случайный процесс, то:

$$K_u(t_1, t_2) = K_u(t_2 - t_1).$$

Обозначим $t_2 - t_1 = \tau$. Отметим, что

$$\frac{\partial}{\partial t_1} = -\frac{d}{d\tau}; \quad \frac{\partial}{\partial t_2} = \frac{d}{d\tau}.$$

Перепишем уравнение (7) следующим образом:

$$\left(\frac{d^2}{d\tau^2} - 2\varepsilon \frac{d}{d\tau} + \omega_0^2 \right) \cdot \left(\frac{d^2}{d\tau^2} + 2\varepsilon \frac{d}{d\tau} + \omega_0^2 \right) K_u(\tau) = K_q(\tau). \quad (8)$$

Дополнительные условия получим из рассмотрения свойств корреляционной функции стационарного случайного процесса. Эта функция должна быть четной, т.е.

$$K_u(-\tau) = K_u(\tau). \quad (9)$$

Кроме того, корреляционная функция и ее производные должны быть ограничены на бесконечности, а для корреляционной функции эргодического процесса выполняется более сильное условие.

$$\lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{T} \int_{-\frac{1}{2}T}^{\frac{1}{2}T} K_u(\tau) d\tau = 0.$$

В силу условия четности (9) достаточно определить решение (8) при $0 \leq \tau < \infty$. При этом если процесс $\tilde{u}(t)$ - дифференцируемый, то из условия (9) вытекает, что:

$$\frac{dK_u}{d\tau} = \frac{d^3 K_u}{d\tau^3} = 0 \quad (\tau = 0).$$

Допустим, что внешнее воздействие является стационарным «белым шумом». Его корреляционная функция имеет вид:

$$K_q(\tau) = S_0 \delta(\tau). \quad (10)$$

Из уравнения (8) видно, что четвертая производная от $K_u(\tau)$ содержит сингулярную составляющую $S_0 \cdot \delta(\tau)$. Следовательно, третья производная имеет в нуле скачок, равный $\frac{1}{2} S_0$. Вместо неоднородного уравнения (8) с правой частью (10) рассмотрим соответствующее однородное уравнение

$$\left(\frac{d^2}{d\tau^2} - 2\varepsilon \frac{d}{d\tau} + \omega_0^2 \right) \cdot \left(\frac{d^2}{d\tau^2} + 2\varepsilon \frac{d}{d\tau} + \omega_0^2 \right) K_u(\tau) = 0.$$

с неоднородными начальными условиями:

$$\frac{dK_u}{d\tau} = 0; \quad \frac{d^3 K_u}{d\tau^3} = \frac{1}{2} S_0; \quad (\tau = 0). \quad (11)$$

На бесконечности должно выполняться условие ограниченности.

Решение уравнения ищем в виде:

$$K_u = C e^{r\tau}, \text{ где } r - \text{ характеристический показатель.}$$

Уравнение для определения характеристических показателей имеет вид:

$$(r^2 - 2\varepsilon r + \omega_0^2)(r^2 + 2\varepsilon r + \omega_0^2) = 0$$

Отсюда:

$$r = \pm \varepsilon \pm i\omega_\varepsilon, \quad \omega_\varepsilon = \sqrt{\omega_0^2 - \varepsilon^2} - \text{ частота собственных колебаний систе-}$$

мы с учетом демпфирования.

На основании условия ограниченности отбрасываем частные решения, которым соответствуют показатели с положительной действительной частью. Таким образом:

$$K_u(\tau) = C_1 e^{-(\varepsilon - i\omega_\varepsilon)\tau} + C_2 e^{-(\varepsilon + i\omega_\varepsilon)\tau}.$$

Постоянные C_1 и C_2 определим из условий (11):

$$C_1 = \frac{S_0}{8i\varepsilon\omega_\varepsilon(\varepsilon - i\omega_\varepsilon)};$$

$$C_2 = -\frac{S_0}{8i\varepsilon\omega_\varepsilon(\varepsilon + i\omega_\varepsilon)}.$$

Подстановка найденных значений в решение дает:

$$K_u(\tau) = \frac{S_0}{8i\varepsilon\omega_\varepsilon} \left(\frac{e^{i\omega_\varepsilon\tau}}{\varepsilon - i\omega_\varepsilon} - \frac{e^{-i\omega_\varepsilon\tau}}{\varepsilon + i\omega_\varepsilon} \right),$$

откуда после перехода к действитель-

ному выражению получаем окончательную формулу:

$$K_u(\tau) = \frac{S_0}{4\omega_0^2\varepsilon} \left(\cos \omega_\varepsilon\tau + \frac{\varepsilon}{\omega_\varepsilon} \sin \omega_\varepsilon\tau \right) \cdot e^{-\varepsilon\tau}.$$

Формула выведена при $\tau \geq 0$. Можно ее распространить на всю действительную ось если заменить τ на $|\tau|$. Полученная формула совпадает с формулой, полученной решением задачи статистической динамики методом функций Грина.

Тема «Решение задачи статистической механики методом спектральных представлений»

Вновь рассмотрим линейную колебательную систему, движение которой описывается уравнением:

$$\frac{d^2u}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{du}{dt} + \omega_0^2 u = q(t).$$

Пусть система при $t < 0$ находится в покое, а при $t = 0$ на систему начинает действовать случайная нагрузка, которая представляет собой заданную при $t \geq 0$ реализацию стационарного случайного процесса:

$$q(t) = \int_{-\infty}^{\infty} Q(\omega) \varphi(t|\omega) d\omega, \text{ где } \varphi(t|\omega) = \begin{cases} 0, & (t < 0) \\ e^{i\omega t}, & (t \geq 0) \end{cases}.$$

Решение исходного уравнения ищется в форме:

$$u(t) = \int_{-\infty}^{\infty} Q(\omega) \psi(t|\omega) d\omega. \quad (1)$$

Функция $\psi(t|\omega)$ определяется как решение дифференциального уравнения при нулевых начальных условиях:

$$\frac{d^2 \psi}{dt^2} + 2\varepsilon \frac{d\psi}{dt} + \omega_0^2 \psi = e^{i\omega t}.$$

Находим, что:

$$\psi(t|\omega) = \frac{e^{i\omega t} - e^{-\varepsilon t} \left(\cos \omega_\varepsilon t + \frac{i\omega + \varepsilon}{\omega_\varepsilon} \cdot \sin \omega_\varepsilon t \right)}{\omega_0^2 - \omega^2 + 2i\varepsilon\omega}.$$

Вероятностные характеристики выходного процесса определяются осреднением соответствующих выражений, получаемых на основе выражения (1).

Например, для среднего квадрата выходного процесса:

$$\langle |u(t)|^2 \rangle = \int_{-\infty}^{\infty} S_q(\omega) |\psi(t|\omega)|^2 d\omega.$$

При $t \rightarrow \infty$ средний квадрат стремится к постоянному значению:

$$\langle |u(\infty)|^2 \rangle = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{S_q(\omega) d\omega}{|\omega_0^2 - \omega^2 + 2i\varepsilon\omega|^2}.$$

Это значение соответствует установившейся реакции системы на стационарные воздействия.

Метод спектральных представлений легко распространяется на многомерные случайные процессы. Пусть внешнее воздействие описывается n функциями: $q_1(t), \dots, q_n(t)$, а поведение системы — m функциями $u_1(t), \dots, u_m(t)$.

Предположим, внешнее воздействие допускает стохастически ортогональное представление следующего типа:

$$q_j(t) = \langle q_j(t) \rangle + \int_{-\infty}^{\infty} Q_j(\omega) \varphi_j(t|\omega) d\omega \quad (j = 1, 2, \dots, n).$$

Спектры $Q_j(\omega)$ удовлетворяют условию типа:

$$\langle Q_j^*(\omega) Q_k(\omega') \rangle = S_{q_j q_k}(\omega) \delta(\omega - \omega').$$

Здесь $S_{q_j q_k}(\omega)$ - взаимные спектральные плотности процессов $q_j(t)$ и $q_k(t)$. Решение уравнения $Lu = q$ ищется в виде:

$$u_j(t) = \langle u_j(t) \rangle + \sum_{\alpha=1}^n \int_{-\infty}^{\infty} Q_{\alpha}(\omega) \psi_{j\alpha}(t|\omega) d\omega \quad (j = 1, 2, \dots, m).$$

Здесь через $\psi_{j\alpha}(t|\omega)$ обозначены решения детерминистической системы уравнений:

$$\sum_{k=1}^m L_{jk} \psi_{k\alpha}(t|\omega) = \delta_{j\alpha} \varphi_{\alpha}; \quad \begin{cases} j = 1, 2, \dots, m \\ \alpha = 1, 2, \dots, n \end{cases}.$$

Где $\delta_{j\alpha}$ - символ Кронекера.

Эти решения имеют смысл детерминистических реакций системы на воздействие:

$$q_{\alpha} = \varphi_{\alpha}(t|\omega) \quad \text{при всех остальных } q_j = 0.$$

Для рассмотренного случая взаимная корреляционная функция выходных процессов определяется по зависимостям:

$$K_{ujuk}(t_1, t_2) = \sum_{\alpha=1}^n \sum_{\beta=1}^n \int_{-\infty}^{\infty} S_{q_{\alpha} q_{\beta}}(\omega) \psi_{j\alpha}^*(t_1|\omega) \psi_{k\beta}(t_2|\omega) d\omega.$$

Тема «Количественные характеристики надёжности. Примеры расчёта надёжности как вероятностной прочности»

Несущая способность элемента имеет нормальный закон распределения. $m_R = 100kH$, $\sigma_R = 10kH$.

Эксплуатационная нагрузка распределена по экспоненциальному закону $f_N(N) = \lambda e^{-\lambda N}$ с математическим ожиданием $m_N = 50kH$. Определим вероятность безотказной работы. Воспользуемся для решения задачи формулой:

$$H = \int_0^{\infty} f_R(R) F_N(R) dR.$$

В данном случае:

$$F_N(R) = 1 - e^{-\lambda R}.$$

Получим:

$$H = \int_0^{\infty} \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_R} \exp\left[-\frac{(R-m_R)^2}{2\sigma_R^2}\right] (1 - e^{-\lambda R}) dR = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_R} \int_0^{\infty} \exp\left[-\frac{(R-m_R)^2}{2\sigma_R^2}\right] dR - \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_R} \int_0^{\infty} \exp\left[-\frac{1}{2\sigma_R^2}(R^2 - 2m_R R + m_R^2 + 2\lambda R \sigma_R^2)\right] dR.$$

Для определения первого слагаемого введем новую переменную интегрирования:

$$t = \frac{R - m_R}{\sqrt{2}\sigma_R}; \quad R = \sqrt{2}\sigma_R t + m_R; \quad dR = \sqrt{2}\sigma_R \cdot dt.$$

Для определения второго слагаемого введем новую переменную:

$$z = \frac{R - m_R + \lambda \sigma_R^2}{\sqrt{2}\sigma_R}; \quad R = \sqrt{2}\sigma_R z + m_R - \lambda \sigma_R^2; \quad dR = \sqrt{2}\sigma_R dz.$$

Тогда получим:

$$H = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\frac{m_R}{\sqrt{2}\sigma_R}}^{\infty} \exp(-t^2) dt - \frac{1}{\sqrt{\pi}} \exp\left[-\frac{\lambda}{2}(2m_R - \lambda \sigma_R^2)\right] \int_{\frac{m_R - \lambda \sigma_R^2}{\sqrt{2}\sigma_R}}^{\infty} \exp(-z^2) dz.$$

Но как мы знаем:

$$\frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x \exp(-t^2) dt = \Phi(x) \text{ - интеграл вероятности.}$$

Используя его свойства $\Phi(-\infty) = 0$, $-\Phi(x) = \Phi(-x)$, получим:

$$H = \frac{1}{2} \left\{ 1 + \Phi\left(\frac{m_R}{\sqrt{2}\sigma_R}\right) - \exp\left[-\frac{\lambda}{2}(2m_R - \lambda \sigma_R^2)\right] \left(1 + \Phi\left(\frac{m_R - \lambda \sigma_R^2}{\sqrt{2}\sigma_R}\right)\right) \right\}.$$

Подставляя сюда значения m_R , σ_R и $\lambda = \frac{1}{m_N}$, получим значение H .

В данном случае:

$$H = \frac{1}{2} \left\{ 1 + \Phi\left(\frac{100}{\sqrt{2} \cdot 10}\right) - \exp\left[-\frac{1}{2 \cdot 50} \left(2 \cdot 100 - \frac{1}{50} 10^2\right)\right] \left(1 + \Phi\left(\frac{100 - \frac{1}{50} 10^2}{\sqrt{2} \cdot 10}\right)\right) \right\} = 0.86$$

Тема «Спектральный анализ узкополосных и широкополосных случайных стационарных процессов»

1. Требуется выяснить, является ли случайная функция

$$X(t) = \sum_{j=1}^n (A_j \cos \omega_j t + B_j \sin \omega_j t)$$

стационарной случайной функцией, если A_j и B_j – случайные взаимно независимые величины с нулевыми математическими ожиданиями и равными дисперсиями ($D_{A_j} = D_{B_j} = D_j$).

Математическое ожидание случайной функции $X(t)$ равно нулю.

Корреляционная функция

$$K_x(t, t') = M \left[\left(\sum_{j=1}^n (A_j \cos \omega_j t + B_j \sin \omega_j t) \right) \times \left(\sum_{j=1}^n (A_j \cos \omega_j t' + B_j \sin \omega_j t') \right) \right]$$

После преобразований получим

$$K_x(t, t') = \sum_{j=1}^n D_j \cos \omega_j (t - t')$$

Полученное выражение зависит только от разности $t - t'$, т.е. $X(t)$ является стационарной функцией. Дисперсия случайной функции $X(t)$

$$D_x = K_x(0) = \sum_{j=1}^n D_j.$$

2. Требуется найти корреляционную функцию K_x , если случайная функция X равна

$$X = \sum_{j=1}^n A_j e^{i\omega_j t},$$

где $A_j = A_{1j} + iA_{2j}$ – комплексная амплитуда; i – мнимая единица.

Некоррелированные случайные величины A_{1j} и A_{2j} имеют равные нулю математические ожидания и равные между собой дисперсии.

Воспользуемся формулой

$$K_{xy} = M[\tilde{X}(t)\tilde{Y}(t')],$$

полагая $Y^*(t) = X^*(t)$:

$$K_x(t, t') = M[X(t)X^*(t')] = M\left[\left(\sum_{j=1}^n A_j e^{i\omega_j t}\right)\left(\sum_{k=1}^n A_k^* e^{i\omega_k t'}\right)\right],$$

где $A_k^* = A_{1k} - iA_{2k}$.

После преобразований получим

$$K_x(t, t') = \sum_{j=1}^n M[A_j A_j^*] e^{i(t-t')\omega_j} = \sum_{j=1}^n 2D_j e^{i\tau\omega_j}.$$

Из данной формулы следует, что случайная функция X при $m_{1j} = m_{2j} = 0$, $D_{1j} = D_{2j} = D_j$ для некоррелированных A_{1j}, A_{2j} является стационарной случайной функцией.

Тема «Спектральная плотность стационарного случайного процесса»

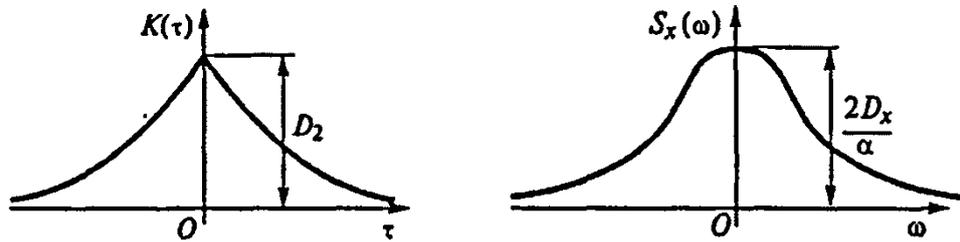
1. Корреляционная функция случайной стационарной функции $X(t)$

$$K_x(\tau) = D_x e^{-\alpha|\tau|}.$$

Воспользовавшись соотношениями Виннера-Хинчина, получим

$$\begin{aligned} S_x(\omega) &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} D_x e^{-\alpha|\tau|} e^{-i\omega\tau} d\tau = \frac{D_x}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\alpha|\tau| - i\omega\tau} d\tau = \\ &= \frac{D_x}{2\pi} \left[\int_{-\infty}^0 e^{(\alpha - i\omega)\tau} d\tau + \int_0^{\infty} e^{-(\alpha + i\omega)\tau} d\tau \right] = \frac{D_x}{\pi} \cdot \frac{\alpha}{(\alpha^2 + \omega^2)}. \end{aligned}$$

Графики изменения корреляционной функции $K_x(\tau)$ и спектральной плотности $S_x(\omega)$ представлены ниже.



2. Дана стационарная случайная функция $X(t)$ с вероятностными характеристиками $m_x = 0$, $K_x(\tau) = D_x e^{-\alpha|\tau|}$. Требуется найти взаимную спектральную плотность стационарной функции и её первой производной. Выражение для взаимно корреляционной функции

$$K_{x\dot{x}} = \frac{d}{d\tau} K_x(\tau) = -D_x \alpha e^{-\alpha|\tau|} \sin \tau d\tau.$$

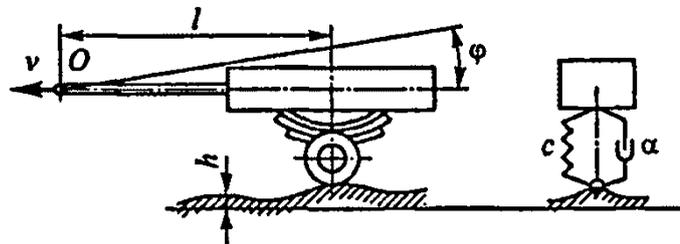
Для определения взаимной спектральной плотности воспользуемся соотношениями Виннера-Хинчина:

$$\begin{aligned}
S_{x\dot{x}}(i\omega) &= -\frac{D_x\alpha}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\alpha|\tau|-i\omega\tau} \text{sign}\tau d\tau = \\
&= -\frac{D_x\alpha}{2\pi} \left[\int_0^{-\infty} e^{-(\alpha+i\omega)\tau} (1) d\tau + \int_{\infty}^0 e^{(\alpha-i\omega)\tau} (-1) d\tau \right] = \\
&== -\frac{D_x\alpha}{2\pi} \left[\int_0^{\infty} e^{-(\alpha+i\omega)\tau} (1) d\tau - \int_0^{\infty} e^{-(\alpha-i\omega)\tau} (-1) d\tau \right] = -\frac{D_x}{\pi} \cdot \frac{\alpha i\omega}{(\alpha^2 + \omega^2)}.
\end{aligned}$$

Тема «Кумулятивные модели отказов. Выбросы случайных процессов»

Корреляционная функция угла φ при нормальных стационарных колебаниях прицепа ($m_\varphi = 0$)

$$K_\varphi(\tau) = \sigma_\varphi^2 e^{-\alpha|\tau|} \left(\cos \beta\tau + \frac{\alpha}{\beta} \sin \beta|\tau| \right).$$



Требуется определить среднее число превышений углом φ допустимого значения $a_0 = \varphi_0 = \pm 5^\circ$ за 10 мин и среднюю продолжительность выброса τ_a . Числовые значения параметров известны: $\sigma_\varphi = 2^\circ$; $\alpha = 0,1 \frac{1}{c}$; $\beta = 0,6 \text{ 1/c}$.

Так как

$$\sigma_\varphi^2 = -\frac{d^2 K_\varphi}{d\tau^2} \Big|_{\tau=0} = \sigma_\varphi^2 (\alpha^2 + \beta^2),$$

то, воспользовавшись формулой

$$N = \frac{(t_k - t_0)\sigma_{\dot{x}}}{\pi\sigma_x} e^{-(x_0 - m_x)^2 / 2\sigma_x^2},$$

получим

$$N = \frac{600\sqrt{\alpha^2 + \beta^2}}{\pi} e^{-(\varphi_0^2)^2 / 2\sigma_\varphi^2} = \frac{600}{\pi} 0,61 \cdot 0,043 \approx 5.$$

Средняя продолжительность выброса

$$\tau_a = \frac{\pi}{\sqrt{\alpha^2 + \beta^2}} e^{(\varphi_0^2)^2 / 2\sigma_\varphi^2} \left[1 - \Phi\left(\frac{\varphi_0}{\sigma_\varphi}\right) \right].$$

Подставив числовые значения, найдём

$$\tau_a = \frac{\pi}{0,615} 23,104(1 - 0,9948) \approx 0,7\text{с.}$$