

КОЛЕБАНИЯ ОСЦИЛЛЯТОРА, ОБЛАДАЮЩЕГО НАСЛЕДСТВЕННОЙ ПОЛЗУЧЕСТЬЮ

М. И. Розовский, Е. С. Синайский

(Днепропетровск)

Рассматриваются колебания осциллятора с упруго-наследственной линейной и слабо нелинейной характеристиками. Изучение осуществляется операционным методом на основе наследственной теории ползучести с использованием в качестве ядра релаксации экспоненты дробного порядка [1].

1. Связь между напряжением σ и деформацией ε в наследственной теории ползучести принимается, по Ю. Н. Работнову [2], в виде

$$\varphi(\varepsilon) = [1 + \kappa \mathcal{D}_\alpha^*(\beta_1)] \sigma \quad (1.1)$$

$$\mathcal{D}_\alpha^*(\beta) f(t) \equiv \int_0^t \mathcal{D}_\alpha(\beta; t-\tau) f(\tau) d\tau, \quad \mathcal{D}_\alpha(\beta; t) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\beta^n t^{n(1+\alpha)+\alpha}}{\Gamma[(n+1)(1+\alpha)]} \quad (-1 < \alpha < 0)$$

Параметры ползучести κ и β_1 и вид функции φ определяются экспериментально. Используя свойства $\mathcal{D}_\alpha^*(\beta)$ — операторов [1] — и ограничиваясь частным видом функции $\varphi(\varepsilon) = E_0 \varepsilon [1 - \gamma q(\varepsilon)]$, представим (1.1) в виде

$$\sigma = E_t \varepsilon [1 - \gamma q(\varepsilon)], \quad E_t = E_0 [1 - \kappa \mathcal{D}_\alpha^*(\beta)], \quad \beta = \beta_1 - \kappa \quad (1.2)$$

Здесь E_t — операторный модуль упругости, E_0 — мгновенный модуль упругости, κ и β — параметры релаксации.

Заменяя, согласно принципу Вольтерра, в уравнении свободных колебаний упругого осциллятора мгновенный модуль упругости его операторным аналогом, получим в линейном случае

$$x'' + 2hx' + \omega_0^2 [1 - \kappa \mathcal{D}_\alpha^*(\beta)] x = 0 \quad (1.3)$$

Здесь x — перемещение, h и ω_0 — постоянные. Уравнение движения (1.3) отвечает случаю, когда $\gamma = 0$ в (1.2).

Использование в уравнении (1.3) в качестве ядра релаксации даже простой экспоненты ($\alpha = 0$) приводит к качественно верному результату [3]. В этом случае характеристическое уравнение, соответствующее дифференциальному уравнению третьего порядка, к которому приводится (1.3), имеет вид

$$k^3 + (2h - \beta) k^2 + (\omega_0^2 - 2h\beta) k - \omega_0^2 (\kappa + \beta) = 0 \quad (1.4)$$

При $\omega_0^2 \geq 2h\beta + \frac{1}{3}(2h - \beta)^2$ и ввиду того, что параметры релаксации удовлетворяют [4] неравенствам $\kappa > 0$, $\kappa + \beta < 0$, среди корней характеристического уравнения имеются один действительный k_1 и два комплексных. Для них справедливо

$$-\frac{2}{3}h + \beta < k_1 < 0, \quad -\frac{1}{2}(2h - \beta) < \operatorname{Re} k_{2,3} < -\frac{2}{3}h \quad (1.5)$$

Таким образом, решение уравнения (1.3)

$$x = A_1 e^{k_1 t} + A_2 e^{k_2 t} + A_3 e^{k_3 t} \quad (1.6)$$

описывает затухающий со временем процесс.

Однако использование в качестве ядер наследственности простых экспонент приводит к неудовлетворительным количественным результатам. Удовлетворительные количественные результаты можно получить при более точном описании процесса релаксации путем привлечения слабо сингулярных ядер [5,3,1]. Более целесообразно использовать ядро наследственности Ю. Н. Работнова — экспоненту дробного порядка $\mathcal{D}_\alpha(\beta; t)$, некоторые свойства которой приводятся ниже.

2. Изображение по Лапласу функции $\mathcal{D}_\alpha(\beta; t)$ имеет вид [6]

$$L[\mathcal{D}_\alpha(\beta; t)] = (p^r - \beta)^{-1} \quad (r = 1 + \alpha) \quad (2.1)$$

Здесь L — оператор преобразования Лапласа.

Определяемый при обработке экспериментальных кривых ползучести или релаксации порядок дробности α с достаточной точностью может быть представлен правильной дробью. Пусть $r = a/c$, где a и c — целые числа. При этом при помощи выражения (2.1) в ряде случаев можно установить связь функции $\mathcal{D}_\alpha(\beta; t)$ с табулированными неполной гамма-функцией $\Gamma(m; x)$ и интегралом вероятности $\Phi(x)$

$$\Gamma(m; x) = \int_0^x s^{m-1} e^{-s} ds, \quad \Phi(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x e^{-s^2} ds$$

Так, обращение

$$L[\mathcal{D}_{-1/2}(\beta; t)] = \frac{1}{\sqrt{p-\beta}} = \frac{1}{\sqrt{p}} + \frac{\beta^2}{\sqrt{p}(p-\beta^2)} + \frac{\beta}{p-\beta^2}$$

по известным правилам дает приведенное в работе [1] соотношение

$$\mathcal{D}_{-1/2}(\beta; t) = \frac{1}{\sqrt{\pi t}} + \beta e^{\beta^2 t} [1 + \Phi(\beta \sqrt{t})] \quad (2.2)$$

Аналогично имеем

$$\mathcal{D}_{-1/2}^*(\beta) \cdot 1 = -\frac{1}{\beta} \{1 - e^{\beta^2 t} [1 + \Phi(\beta \sqrt{t})]\} \quad (2.3)$$

$$\mathcal{D}_{-2/3}(\beta; t) = \frac{t^{-2/3}}{\Gamma(1/3)} + \frac{\beta t^{-1/3}}{\Gamma(2/3)} + \beta^2 e^{\beta^3 t} \left[1 + \frac{\Gamma(1/3; \beta^3 t)}{\Gamma(1/3)} + \frac{\Gamma(2/3; \beta^3 t)}{\Gamma(2/3)} \right] \quad (2.4)$$

$$\mathcal{D}_{-2/3}^*(\beta) \cdot 1 = -\frac{1}{\beta} \left\{ 1 - e^{\beta^3 t} \left[1 + \frac{\Gamma(1/3; \beta^3 t)}{\Gamma(1/3)} + \frac{\Gamma(2/3; \beta^3 t)}{\Gamma(2/3)} \right] \right\} \quad (2.5)$$

$$\mathcal{D}_{-1/2}^*(\beta) e^{\lambda t} = \frac{\beta}{\beta^2 - \lambda} e^{\beta^2 t} [1 + \Phi(\beta \sqrt{t})] - \frac{e^{\lambda t}}{\beta^2 - \lambda} [\sqrt{\lambda} \Phi(\sqrt{\lambda t}) + \beta] \quad (2.6)$$

Для произвольного $-1 < \alpha < 0$ удобно пользоваться аппроксимациями, справедливыми для любых β (в общем случае — комплексных)

$$\mathcal{D}_\alpha(\beta; t) \sim - \sum_{n=0}^{\infty} \frac{t^{-nr-1}}{\beta^{n+1} \Gamma(-nr)} + \text{res} \frac{e^{pt}}{p^r - \beta} \quad (2.7)$$

Здесь и в дальнейшем вычет вычисляется в полюсах, расположенных на той ветви комплексного переменного p , где $-\pi \leq \arg p < \pi$ (точка разветвления $p = 0$ исключается). Погрешность оценивается по формуле

$$|r_N(t)| \leq \frac{\Gamma(rN + r + 1)}{\pi g |\beta|^{N+1}} t^{-rN-r-1} \quad (2.8)$$

$$g = \begin{cases} |\beta| \sin \theta & (0 < \theta \leq 1/2\pi), \\ |\beta| & (1/2\pi \leq \theta), \end{cases} \quad \theta = |\pi r - |\arg \beta||$$

$$\mathcal{D}_\alpha^*(\beta) \cdot 1 \sim - \sum_{n=0}^{\infty} \frac{t^{-nr}}{\beta^{n+1} \Gamma(1-nr)} + \text{res} \frac{e^{pt}}{p(p^r - \beta)} \quad (2.9)$$

$$|r_N(t)| \leq \frac{\Gamma(rN + r)^2}{\pi g |\beta|^{N+1}} t^{-rN-r} \quad (2.10)$$

Для действительного β формулы (2.7) и (2.9) совпадают с приведенными в работе [7], оценки погрешности получены тем же способом, что и в работе [6]

$$L[\mathcal{D}_\alpha^*(\beta) e^{\lambda t}] = \frac{1}{(p^r - \beta)(p - \lambda)} = \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} \beta^{-l-1} \lambda^{-m-1} p^{\frac{al}{c} + m} = \sum_{k=0}^{\infty} b_k p^{\frac{k}{c}}$$

Здесь

$$r = \frac{a}{c}, \quad b_k = \sum_{m=0}^M \beta^{\frac{mc-k}{a}-1} \lambda^{-m-1} \delta(mc + al - k)$$

$$\delta(mc + al - k) = \begin{cases} 0 & (mc + al \neq k) \\ 1 & (mc + al = k) \end{cases}$$

По теореме 11 работы [8] (стр. 218) имеем

$$\mathcal{D}_\alpha^*(\beta) e^{\lambda t} \sim \sum_{k=0}^{\infty} \frac{b_k}{\Gamma(-k/c)} t^{-\frac{k}{c}-1} + \sum \operatorname{res} \frac{e^{pt}}{(p-\lambda)(p^r-\beta)} \quad (2.11)$$

Для любого комплексного λ или действительного $\lambda > 0$ погрешность оценивается по формуле

$$|r_K(t)| \leq \frac{1}{\pi g f} \left[\frac{\Gamma(rL + r + 1)}{|\beta|^{L+1}} t^{-rL-r-1} + \frac{\Gamma(M+2)}{|\lambda|^{M+1}} t^{-M-2} + \right. \\ \left. + \frac{\Gamma(rL + M + r + 2)}{|\beta|^{L+1} |\lambda|^{M+1}} t^{-rL-M-r-2} \right] \quad (2.12)$$

Здесь

$$f = \begin{cases} |\lambda| \sin \psi & (0 < \psi \leq 1/2\pi), \\ |\lambda| & (1/2\pi \leq \psi), \end{cases} \quad \psi = |\pi - |\arg \lambda||, \quad K = Mc + aL$$

3. Вернемся к уравнению (1.4). Используя преобразование Лапласа, получим при $h = 0$

$$L[x] = \frac{px(0) + x'(0)}{p^2 + \omega_0^2 [1 - \kappa(p^r - \beta)^{-1}]} \quad (3.1)$$

Подстановка $p = z^c$ ($r = a/c$) позволяет рационализировать выражение (3.1) и разложить на элементарные дроби

$$L[x] = \sum_k A_k [p^{1/c} - \beta_k]^{-1} \quad (3.2)$$

Ввиду (2.1), решение уравнения свободных колебаний осциллятора, обладающего наследственной ползучестью, имеет вид

$$x = \sum_k A_k \mathcal{D}_{1/c-1}(\beta_k; t) \quad (3.3)$$

Сингулярность в начальный момент $t = 0$ функции $\mathcal{D}_\alpha(\beta; t)$ не приводит к сингулярности решения (3.3), в чем легко убедиться, используя предельные теоремы операционного исчисления. Аппроксимация (2.7) позволяет решение (3.3) довести до численного результата. Применение формулы (2.7) приводит к тому, что в решении (3.3) появляются слагаемые вида $A \exp \beta_k^c t$, соответствующие тем корням $p_k = \beta_k^c$ знаменателя выражения (3.1), для которых $|\arg \beta_k| < \pi/c$.

Комплексный корень p_k уравнения

$$p^2 + \omega_0^2 = \frac{\kappa \omega_0^2}{p^r - \beta} \quad (3.4)$$

представим в показательной форме $p_k = R_k e^{i\varphi_k}$, $0 < |\varphi_k| < \pi$. Ввиду (3.4) имеем

$$R_k^2 e^{2i\varphi_k} + \omega_0^2 = \kappa \omega_0^2 |R_k^r e^{ir\varphi_k} - \beta|^{-2} (R_k^r e^{-ir\varphi_k} - \beta)$$

Сравнивая мнимые части левой и правой сторон тождества, убеждаемся, что $\sin 2\varphi_k$ при $\kappa > 0$ имеет знак, противоположный знаку $\sin r\varphi_k$. Это возможно, если $1/2\pi < |\varphi_k| < \pi$. Таким образом, действительная часть комплексного корня $p_k = \beta_k^c$ отрицательна. Среди действительных корней уравнения (3.4), ввиду $\kappa + \beta < 0$, $\kappa > 0$, могут быть лишь отрицательные корни. Этим обеспечивается асимптотическая устойчивость решения (3.3).

В предположении, что ползучесть слабо меняет частоту колебания, примем в качестве нулевого приближения $p_{k0} = i\omega_0$, что соответствует случаю $\kappa = 0$. Подставляя

значение p_{k0} в правую часть уравнения (3.4), найдем первое приближение

$$p_{k1} = i\omega_0 \left(1 - \frac{\kappa}{(i\omega_0)^r - \beta} \right)^{1/2}$$

Так как $|\beta| > \kappa$ и $\beta < 0$, то $\arg [(i\omega_0)^r - \beta] < 1/2 \pi r$ и $\kappa |(i\omega_0)^r - \beta|^{-1} < 1$. Отсюда следует, что $|1 - \kappa [(i\omega_0)^r - \beta]^{-1}| < 1$. Таким образом, частота свободных колебаний с учетом наследственных свойств материала $\omega = \text{Im } p_k < \omega_0$.

В случае вынужденных колебаний имеем

$$x = y + Y, \quad L[x] = L[y] + \left[p^2 + \omega_0^2 \left(1 - \frac{\kappa}{p^r - \beta} \right) \right]^{-1} L[f(t)]$$

Здесь y — свободные колебания в форме (3.3), Y — вынужденные колебания, $f(t)$ — вынуждающая сила.

При начальных условиях $x(0) = 0$, $x'(0) \neq 0$, привлекая теорему о свертке и имея в виду (3.2), получим

$$x = \sum_k A_k x'(0) \mathcal{E}_{1/c-1}(\beta_k; t) + \sum_k A_k \mathcal{E}_{1/c-1}^*(\beta_k) f(t) \quad (3.5)$$

Случай $f(t) = A \sin \omega_1 t$ приводит к тому, что вынужденные колебания Y содержат выражения вида

$$\begin{aligned} \mathcal{E}_{1/c-1}^*(\beta_k) \sin \omega_1 t \sim & \sum_{k=0}^{\infty} \frac{b_k}{\Gamma(-k/c)} t^{-\frac{k}{c}-1} + \frac{e^{i\omega_1 t}}{2i [(i\omega_1)^{1/c} - \beta_k]} - \\ & - \frac{e^{-i\omega_1 t}}{2i [(i\omega_1)^{1/c} - \beta_k]} + \frac{c\beta_k^{c-1}\omega_1}{\beta_k^{2c} + \omega_1^2} \exp \beta_k^c t \end{aligned} \quad (3.6)$$

Вывод аппроксимации (3.6) аналогичен выводу (2.11). Лишь второе и третье слагаемые (3.6) не затухают со временем. Поэтому решение (3.5) через достаточно большой промежуток времени примет вид

$$x = \frac{1}{2i} \left[\omega_0^2 - \omega_1^2 - \frac{\kappa\omega_0^2}{(i\omega_1)^r - \beta} \right]^{-1} e^{i\omega_1 t} - \frac{1}{2i} \left[\omega_0^2 - \omega_1^2 - \frac{\kappa\omega_0^2}{(-i\omega_1)^r - \beta} \right]^{-1} e^{-i\omega_1 t} \quad (3.7)$$

Так как среди корней p_k уравнения (3.4) нет чисто мнимых, то $p_k \neq i\omega_1$, а значит, амплитуда гармонического колебания в выражении (3.7) конечна. Если предположить, что в состоянии резонанса ω_1 мало отличается от ω_0 , то приближенным условием резонанса можно считать следующее:

$$\omega_1^2 = \omega_0^2 [1 - \kappa |(i\omega_0)^r - \beta|^{-2} (\omega_0^r \cos 1/2 \pi r - \beta)] \quad (3.8)$$

Так как имеется лишь одно значение резонансной частоты, то следует ожидать, что среди гармонических слагаемых выражения (3.5) найдется не более двух, соответствующих паре сопряженных корней β_k , которые в момент резонанса значительно превосходят другие по амплитуде. Тогда, ввиду (3.6), при

$$\omega_1^{1/c} = u_k \cos \frac{\pi}{2c} + v_k \sin \frac{\pi}{2c} \quad (3.9)$$

максимум амплитуды таких слагаемых достигает значения

$$\left| u_k \sin \frac{\pi}{2c} - v_k \cos \frac{\pi}{2c} \right|^{-1} \quad (3.10)$$

Здесь u_k и v_k — соответственно действительная и мнимая части корня β_k , для которого выполнено (3.9).

Как показано выше, $1/2 \pi / c < |\arg \beta_k| \leq \pi / c$. Из (3.10) следует, что при стремлении $|\arg \beta_k|$ к $1/2 \pi / c$ максимум амплитуды неограниченно возрастает.

Предельный случай резонанса наступает лишь при $|\arg \beta_k| = 1/2 \pi / c$, что соответствует отсутствию ползучести ($\kappa = 0$).

Уравнение свободных колебаний осциллятора в условиях, отвечающих нелинейной зависимости (1.2), имеет вид

$$x'' + \omega_0^2 [1 - \kappa \mathcal{E}_\alpha^*(\beta)] [1 - \gamma q(x)] x = 0 \quad (3.11)$$

Пренебрегая эффектом второго порядка малости и полагая, в частности, $q(x) = x^2$, перепишем (3.11) так:

$$x'' + \omega_0^2 x - \kappa \omega_0^2 \mathcal{E}_\alpha^*(\beta) x = \gamma \omega_0^2 x^3 \quad (3.12)$$

Применим метод последовательных приближений. В качестве нулевого приближения возьмем решение (3.3) уравнения (3.12) при $\gamma = 0$. Как отмечалось выше, использование экспоненциального ядра приводит к качественно верному решению в виде линейной комбинации трех экспонент. Естественно предположить, что нулевое приближение x_0 может быть с достаточной точностью аппроксимировано экспонентами.

Подставляя аппроксимированное x_0 в правую часть уравнения (3.12), найдем

$$L[x] = L[x_0] + \sum_l \frac{B_l \gamma \omega_0^2}{(p - \lambda_l) [p^2 + \omega_0^2 - \kappa \omega_0^2 (p^2 - \beta)^{-1}]}$$

В частности, при $x(0) = 0$, $x'(0) \neq 0$ получим первое приближение

$$x_1 = \sum_k A_k x'(0) \mathcal{E}_{1/c-1}(\beta_k; t) + \sum_l \sum_k A_k B_l \gamma \omega_0^2 \mathcal{E}_{1/c-1}^*(\beta_k) e^{\lambda_l t} \quad (3.13)$$

Аппроксимации, приведенные выше, позволяют привести решение к численному результату. Аппроксимируя x_1 экспонентами и подставляя в правую часть (3.12), можно найти второе приближение и т. д.

4. Рассмотрим в качестве иллюстрации следующие примеры. Кривая релаксации [9] для армо-железа при $T = 500^\circ \text{C}$ и начальном напряжении $\sigma_0 = 10.78 \cdot 10^7 \text{ н/м}^2$ с ошибкой не более 7% описывается соотношением (1.2) при $\gamma = 0$, $\alpha = -0.5$, $\beta = -0.0183 \text{ сек}^{-0.5}$, $\kappa = 0.0146 \text{ сек}^{-0.5}$.

Задача о колебаниях груза $W = 49 \cdot 10^3 \text{ н}$, расположенного на середине такой упруго-наследственной балки длиной $l = 4 \text{ м}$ с моментом инерции $I = 2.45 \cdot 10^{-6} \text{ м}^4$ при $E_0 = 1.764 \cdot 10^{11} \text{ н/м}^2$, приводится к уравнению (массой балки пренебрегаем)

$$x'' + 649.7x - 9.473 \mathcal{E}_{-1/2}^*(-0.0183) x = 0 \quad (4.1)$$

Согласно (3.1)–(3.3), при $x(0) = 0$, $x'(0) \neq 0$ имеем

$$x = x'(0) \sum_{k=0}^4 A_k \mathcal{E}_{-1/2}(\beta_k; t) \quad (4.2)$$

Здесь

$$\begin{aligned} A_0 &= 2.24 \cdot 10^{-5}, & A_1 &= (1.368 - 1.374i) 10^{-3}, & A_2 &= (1.368 + 1.374i) 10^{-3} \\ A_3 &= (-1.379 - 1.374i) 10^{-3}, & A_4 &= (-1.379 + 1.374i) 10^{-3} \\ \beta_0 &= -3.749 \cdot 10^{-3}, & \beta_1 &= -3.574 + 3.570i, & \beta_2 &= -3.574 - 3.570i \\ \beta_3 &= 3.566 + 3.570i, & \beta_4 &= 3.566 - 3.570i \end{aligned}$$

Используя соотношения (2.2) и (2.7), получим

$$x = 0.03928 x'(0) e^{-0.0285 t} \sin 25.46 t \quad (4.3)$$

Погрешность за счет аппроксимации не превышает 0.5% амплитуды.

Если использованную кривую релаксации обработать при экспоненциальном ядре (это возможно сделать, лишь пренебрегая сингулярным поведением кривой в начальный момент), то получим параметры $\kappa = 0.94 \cdot 10^{-6} \text{ сек}^{-1}$, $\beta = -2.6 \cdot 10^{-6} \text{ сек}^{-1}$, $\alpha = 0$. Решение уравнения (4.1) в этом случае имеет вид

$$x = 0.0392 e^{x'(0) - 0.47 \cdot 10^{-6} t} \sin 25.49 t \quad (4.4)$$

Таким образом, экспоненциальное ядро приводит к заниженному примерно в $6 \cdot 10^4$ раз значению декремента затухания.

Выполняя программу последовательных приближений, описанную выше для уравнения (3.12), при начальных условиях $x(0) = 0$, $x'(0) \neq 0$ получим первое приближение

$$x_1 = 0.03928 x'(0) e^{-0.0235 t} \sin 25.46 t + 5.67 \cdot 10^{-4} x''(0) \gamma e^{-0.0855 t} (0.14 \sin 25.46 t - t \cos 25.46 t) \quad (4.5)$$

Требование малости нелинейной добавки при определенном $x'(0)$ накладывает конкретные ограничения на параметр γ .

Отмеченное выше уменьшение частоты свободных колебаний при учете ползучести становится особенно заметным, если значения параметров β и κ достаточно велики. Для материалов типа резины с реологическими параметрами $\alpha = -1/3$, $\beta = -1.95 \text{ сек}^{-2/3}$, $\kappa = 0.75 \text{ сек}^{-2/3}$ получим при $\omega_0 = 10 \text{ сек}^{-1}$, $x(0) = 0$, $x'(0) \neq 0$ уравнение свободных колебаний

$$x'' + 100x - 75\mathcal{D}_{-1/3}^* (-1.95)x = 0 \quad (4.6)$$

Его решение уже через 2 сек с погрешностью не более 0.25% амплитуды имеет вид

$$x = 0.14 x'(0) e^{-0.44 t} \sin 9.52 t \quad (4.7)$$

Таким образом, уменьшение частоты достигает 4.8%.

Поступила 10 V 1965

ЛИТЕРАТУРА

1. Работнов Ю. Н. Равновесие упругой среды с последствием. ПММ, 1948, т. 12, вып. 1.
2. Работнов Ю. Н. Некоторые вопросы теории ползучести. Вестн. Моск. ун-та, 1948, № 10.
3. Ржаницын А. Р. Некоторые вопросы механики систем, деформирующихся во времени. М.—Л., Гостехиздат, 1949.
4. Розовский М. И. О некоторых особенностях упруго-наследственных сред. Изв. АН СССР, ОНТ, Механика и машиностроение, 1961, № 2.
5. Бронский А. П. Явление последствия в твердом теле. ПММ, 1941, т. 5, вып. 1.
6. Синайский Е. С. Об асимптотическом представлении оператора для описания поведения упруго-наследственных сред, воздействующего на степенную функцию. Изв. АН СССР, Механика, 1965, № 1.
7. Аннин Б. Д. Асимптотическое разложение экспоненциальной функции дробного порядка. ПММ, 1961, т. 25, вып. 4.
8. Фукс Б. А., Левин В. И. Функции комплексного переменного и некоторые их приложения. Специальные главы. М.—Л., Гостехиздат, 1951.
9. Одинг И. А., Алешкин Ф. И. Влияние температуры на критерий релаксации напряжений в металлах. Изв. АН СССР, Металлургия и горное дело, 1963, № 5.

РЕГУЛЯРНАЯ ПРЕЦЕССИЯ СВОБОДНОГО ГИРОСТАТА

Н. Н. Колесников (Москва)

В настоящей заметке рассматриваются вопросы, связанные с некоторыми движениями свободного гиростата в центральном ньютоновском поле сил.

Выберем начало O неподвижной декартовой системы координат ξ_1, ξ_2, ξ_3 в гравитирующем центре. С гиростатом, движущимся в этом центральном поле сил, жестко свяжем подвижную систему координат x_1, x_2, x_3 с единичными ортами i_1, i_2, i_3 , оси которой совпадают с главными центральными осями инерции гиростата. Кроме того, в дальнейшем понадобится орбитальная система координат — трехгранник, образованный радиусом-вектором центра масс системы, трансверсалью и бинормалью к орбите. Единичные орты этой системы: j_1, j_2, j_3 . И, наконец, всегда при рассмотрении движения механической системы относительно центра масс будет использоваться кенигова система осей ξ_1', ξ_2', ξ_3' .