

3. N e m t s o v V.B. Statistical Hydrodynamics of cholesteric Liquid Crystals. —Physica, 86A, 1977. 4. L e e J.D. and E r i n g e n A.C. Relations of Two Continuum Theories of Liquid Crystals. In: Liquid Crystals and Ordered Fluids, vol. 2, Plenum Press, N.Y.1973. 5. L e e J.D. and E r i n g e n A.C. Wave Propagation in Nematic Liquid Crystals. — J.Chem.Phys. 54, N 12, 1971. 6. В а р ш а л о в и ч Д.А., М о с к а л е в А.Н., Х е р с о н с к и й В.К. Квантовая теория углового момента. —Л., 1975. 7. А з р о Э.Л., Б у л ы г и н А.Н. Кинематика нематических жидких кристаллов. — Прикладная механика, 8, 1972, вып. 3. 8. Н е м ц о в В.Б. К статистическому обоснованию уравнений гидродинамики жидких кристаллов. — В сб.: Теоретическая и прикладная механика. Минск, 1977, вып. 4. 9. Н е м ц о в В.Б. Материальные уравнения для нематических и холестерических жидких кристаллов. — В сб.: Теоретическая и прикладная механика, Минск, 1978, вып. 5. 10. H e s s S. Irreversible Thermodynamics of Nonequilibrium Alignment Phenomena in Molecular Liquid and in Liquid Crystal Z. Naturforsch, 30a, 1975. 11. Н е м ц о в В.Б. К статистической теории параметров распространения звука в нематических жидких кристаллах. — Рефераты докладов VIII Всесоюзной акустической конференции. — М., 1973. 12. Л е в Б.И., Т о м ч у к П.М. О взаимосвязи феноменологического и микроскопического подходов в теории жидких кристаллов. — ТМФ, 32, 1977, № 1. 13. Л о х и н В.А., С е д о в Л.И. Нелинейные тензорные функции от нескольких тензорных аргументов. — ПММ, 27, 1963, вып. 3.

УДК 532.135

Е.Н.ЛАМБИНА

### О ПРИНЦИПЕ СООТВЕТСТВИЯ ДЛЯ МЕДЛЕННЫХ НЕУСТАНОВИВШИХСЯ ТЕЧЕНИЙ ВЯЗКО-УПРУГИХ ЛИНЕЙНЫХ ЖИДКОСТЕЙ

В теории линейной вязко-упругости широко применяются принципы соответствия, позволяющие использовать решения задач теории упругости для получения соответствующих решений вязко-упругости [1...4]. Было замечено, что если применить к квазистатическим уравнениям вязко-упругости интегральное преобразование, то полученные при этом уравнения по форме будут совпадать с уравнениями теории упругости, если в последних заменить упругие постоянные изображениями некоторых зависящих от времени величин. Отсюда следовало, что если к решению статической задачи теории упругости применить интегральное преобразование, а затем в решении для изображений заменить упругие постоянные изображениями соответствующих величин вязко-упругой задачи, то решение вязко-упругой задачи может быть получено путем обратного преобразования, примененного к трансформированному таким образом уравнению для изображений. В дальнейшем принцип соответствия был сформулирован также для динамических задач теории вязко-упругости.

Упомянутые принципы соответствия применимы для задач деформируемого твердого тела и не вполне удобны для задач течения вязко-упругих жидкостей, поскольку постановка задач гидродинамики отлична от постановки задач теории упругости. Поэтому представляет интерес такая формулировка принципа соответствия, которая позволяла бы использовать решения задач течения вязкой жидкости.

Сформулируем в терминах преобразования Лапласа принцип соответствия для медленных течений вязко-упругих несжимаемых жидкостей с нулевыми начальными условиями (медленность течений позволяет линеаризовать задачи, пренебрегая квадратичными членами в выражениях для ускорений).

Уравнение состояния для вязко-упругой жидкости имеет вид

$$\mathbf{S} = 2 \int_0^t \mu(t - \tau) \dot{\mathbf{e}}(\tau) d\tau, \quad (1)$$

где  $\mathbf{S}$  — девиатор напряжений;  $\dot{\mathbf{e}}$  — девиатор скоростей деформации;  $\mu(t)$  — функция релаксации.

Соответствующее уравнение для вязкой жидкости имеет вид

$$\mathbf{S} = 2\mu \dot{\mathbf{e}}, \quad (2)$$

где  $\mu$  — коэффициент вязкости.

Линеаризованные уравнения движения и уравнение неразрывности одинаковы в обеих задачах.

Применим к (1) и (2) преобразование Лапласа.

Получим

$$\bar{\mathbf{S}} = 2\bar{\mu}(s) \cdot \bar{\mathbf{e}} \quad (3)$$

для задачи течения вязко-упругой жидкости и

$$\bar{\mathbf{S}} = 2\mu \bar{\mathbf{e}} \quad (4)$$

для задачи течения вязкой жидкости. Преобразованные уравнения движения и неразрывности будут одинаковыми в обеих задачах.

Уравнение (3) отличается от уравнения (4) заменой  $\mu$  на  $\bar{\mu}(s)$ . Следовательно, решение для изображений вязко-упругой задачи будет отличаться от решения вязкой задачи также заменой  $\mu$  на  $\bar{\mu}(s)$ . Поэтому принцип соответствия может быть сформулирован следующим образом.

Пусть известно решение  $A$  некоторой задачи медленного течения вязкой несжимаемой жидкости с нулевыми начальными условиями. Тогда для получения решения  $A'$ , соответствующей задачи вязко-упругой жидкости, следует:

1) применить к  $A$  преобразование Лапласа. При этом получим решение  $\bar{A}$  для изображений;

2) применить преобразование Лапласа к функции релаксации  $\mu(t)$ . При этом получим изображение функции релаксации  $\bar{\mu}(s)$ ;

3) заменить в  $\bar{A}$   $\mu$  на  $\bar{\mu}(s)$ . При этом получим  $\bar{A}'$ ;

4) применить к  $\bar{A}'$  обратное преобразование Лапласа.

Для примера рассмотрим задачу погружения тонкой пластины в вязко-упругую максвелловскую жидкость. Пусть в момент времени  $t=0$  в жид-

кость начинает опускаться с постоянной скоростью  $U$  неограниченная пластина. Требуется определить силу, действующую на пластину. Для вязкой жидкости [5]

$$F = \frac{4b}{\sqrt{\pi}} \sqrt{\mu \rho h U^3},$$

где  $b$  — ширина пластины;  $h$  — глубина погружения. Поскольку  $h=Ut$ , получим

$$F = \frac{4bU^2 \sqrt{\rho}}{\sqrt{\pi}} \sqrt{\mu t}.$$

Используя таблицы обратных преобразований Лапласа [6], определяем:

$$\bar{F} = 2bU^2 \sqrt{\rho \mu \cdot s}^{-\frac{3}{2}},$$

$$\mu(t) = Ge^{-\frac{G}{\eta}t}$$

$$\bar{\mu}(s) = \frac{G}{s + \frac{G}{\eta}}$$

$$\bar{F}' = 2bU^2 \sqrt{\rho G} \cdot s^{-\frac{2}{2}} \left(s + \frac{G}{\eta}\right)^{-\frac{1}{2}}$$

и окончательно

$$F' = 2bU^2 \sqrt{\rho G} \cdot t e^{-\frac{G}{2\eta}t} \left[ I_0\left(\frac{G}{2\eta}t\right) + I_1\left(\frac{G}{2\eta}t\right) \right].$$

Аналогично определяются и скорости.

**З а м е ч а н и е 1.** Рассмотренным способом могут быть получены и многие точные решения тех задач течения вязко-упругих жидкостей, где нелинейные члены в уравнениях движения тождественно равны нулю.

**З а м е ч а н и е 2.** Если начальные условия (скорости и напряжения при  $t=0$ ) не равны нулю, то решение может быть получено суперпозицией двух течений: 1) установившегося течения с краевыми условиями, соответствующими краевым условиям исходной задачи в начальный момент времени; 2) неустановившегося течения с нулевыми начальными условиями. Значения скоростей или напряжений в краевых условиях для этого неустановившегося течения определяются из краевых условий исходной задачи вычетом их значений в начальный момент времени. Для неустановившегося течения в этом разложении может быть применен принцип соответствия.

**З а м е ч а н и е 3.** Если уравнение состояния задано в дифференциальной форме

$$P(D) \cdot S = Q(D) \cdot \epsilon \quad ,$$

то

$$P(s) \cdot \bar{S} = Q(s) \cdot \bar{\epsilon} = \frac{Q(s)}{s} \cdot \dot{\bar{\epsilon}} ; \bar{S} = \frac{Q(s)}{s P(s)} \cdot \dot{\bar{\epsilon}}$$

и можно положить

$$\bar{\mu}(s) = \frac{Q(s)}{s \cdot P(s)} .$$

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Бленд Д. Теория линейной вязко-упругости. — М., 1965. 2. Кристенсен Р. Введение в вязко-упругость. — М., 1974. 3. Белоконь А.В. Некоторые принципы соответствия для динамических задач вязко-упругости. — Изв. АН СССР. МТТ, 1975, № 6. 4. Ильюшин А.А., Победря В.Е. Основы математической теории термо-вязко-упругости. — М., 1970. 5. Тарг С.М. Основные задачи теории ламинарных течений. — М.—Л., 1951. 6. Корн Г. и Корн Т. Справочник по математике для научных работников и инженеров. — М., 1970.

УДК 532.135

Е.Н.ЛАМБИНА

### НЕУСТАНОВИВШЕЕСЯ ТЕЧЕНИЕ ВЯЗКО-УПРУГОЙ ЖИДКОСТИ В ЗАЗОРЕ МЕЖДУ НЕПАРАЛЛЕЛЬНЫМИ ПЛОСКОСТЯМИ

В [1] рассмотрено течение вязкой жидкости в смазочном слое между наклонными друг к другу плоскостями (рис. 1). Верхняя пластина остается неподвижной, к нижней пластине в момент времени  $t = 0$  прикладывается постоянная сила  $Q$ . Уравнение неподвижной границы задается выражением

$$h = h_0 \left( 1 + k \frac{x}{a} \right).$$

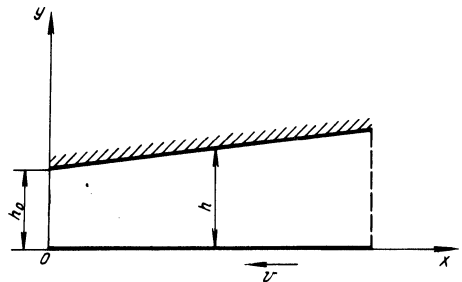


Рис. 1.

Задача решается в линейной постановке. Определяется давление  $P$  и касательное напряжение  $\tau$ . Результаты (1) могут быть записаны в виде