

УДК 539.3

О СВОЙСТВАХ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИХ ФУНКЦИЙ В ТЕРМОМЕХАНИЧЕСКИХ ПРОЦЕССАХ

ИЛЬЮШИНА Г. А.

Из основного термодинамического равенства для необратимых процессов $\varphi(T, \varepsilon) + T^* s(T, \varepsilon) - \sigma^{mn}(T, \varepsilon) \varepsilon_{mn}^*(t) = f^t = 0$ и вариационного принципа $\delta f^t = 0$ получены определяющие функциональные уравнения для тензора напряжений и энтропии. Рассмотрен пример, приводящий к теории термовязкоупругости.

Основное термодинамическое соотношение как следствие закона сохранения энергии u и баланса энтропии s , как известно, имеет вид

$$\varphi^t(T, \varepsilon) + T^* s^t(T, \varepsilon) - \sigma_i^{mn}(T, \varepsilon) \varepsilon_{mn}^*(t) = f^t = 0 \quad (1)$$

где T — температура, $\varepsilon = (\varepsilon_{mn}; m, n = 1, 2, 3)$ — тензор деформации, $\sigma = (\sigma^{mn}; m, n = 1, 2, 3)$ — тензор напряжений, $\varphi = \psi + w^*$, причем ψ — свободная энергия ($\psi = u - Ts$), $w^* \geq 0$ — рассеяние [1]. Индекс времени ($t, \tau, \xi, \dots$), присвоенный функциям $\varphi(\tau)$, $s(\tau)$, $\sigma(\tau)$ сверху или снизу, означает, что они рассматриваются как функционалы процесса

$$\varphi^{\circ}(\tau) \equiv (\varepsilon_{ij}(\tau)) \equiv (\alpha T(\tau), \varepsilon(\tau)) \equiv \begin{vmatrix} \alpha T & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \varepsilon_{11} & \varepsilon_{12} & \varepsilon_{13} \\ 0 & \varepsilon_{21} & \varepsilon_{22} & \varepsilon_{23} \\ 0 & \varepsilon_{31} & \varepsilon_{32} & \varepsilon_{33} \end{vmatrix} \equiv \begin{vmatrix} \varepsilon_{00} & 0 \\ 0 & \varepsilon_{mn} \end{vmatrix} \quad (2)$$

$$\varepsilon_{00} \equiv \alpha T \quad (\alpha > 0) \quad (i, j, h, l = 0, 1, 2, 3; m, n, p, q = 1, 2, 3)$$

т. е.

$$\varphi(t) = \varphi^t(\varepsilon^{\circ}(\tau)), \quad \sigma(t) = \sigma_t(\varepsilon^{\circ}(\tau)), \quad w^*(t) = w_t^*(\varepsilon^{\circ}(\tau)) \quad (3)$$

Вводя по аналогии с [2] обобщенный тензор напряжений $\sigma^{\circ} = (-s/\alpha, \sigma)$

$$\sigma^{\circ}(\tau) \equiv (\sigma^{ij}(\tau)) = (-s(\tau)/\alpha, \sigma(\tau)) \equiv \begin{vmatrix} \sigma_{00} & 0 \\ 0 & \sigma_{mn} \end{vmatrix} \quad (4)$$

запишем основное соотношение (1) в виде

$$f^t(\varepsilon^{\circ}) \equiv \varphi^t(\varepsilon^{\circ}) - \sigma_i^{\circ}(\varepsilon^{\circ}) \varepsilon_{ij}^{\circ}(t) = \varphi^t(\varepsilon^{\circ}) - \sigma_i^{ij}(\varepsilon^{\circ}) \varepsilon_{ij}^{\circ}(t) = 0 \quad (5)$$

В [2] в основу вывода свойства функционала σ_i° была принята естественная для (5) гипотеза, вытекающая из справедливости соотношения (5) для произвольных физических процессов $\varepsilon^{\circ}(t)$, о равенстве нулю первой вариации функционала f , т. е. $\delta f^t = 0$.

Ниже ставится задача об определении свойств функционала σ_i° по заданному функционалу $\varphi^t(\varepsilon^{\circ}(\tau))$, а также о следствиях, вытекающих из дополнительного задания внутренней энергии u^t и тепловыделения $-\Phi_T^t$.

Рассматривается множество всех непрерывно-дифференцируемых на отрезке $[0, t]$ процессов $\varepsilon^{\circ}(\tau)$, $0 \leq \tau \leq t < +\infty$, $\varphi^t(\varepsilon^{\circ})$ — заданный на этом множестве известный функционал, $\sigma_i^{\circ}(\varepsilon^{\circ})$ — искомый функционал. Предполагается, что φ^t и σ_i° имеют первые вариации, отличные от тождественно нулевого функционала, представляющие собой линейные непрерывные

функционалы, действующие в пространстве $C^{01}[0, \tau]$, $0 \leq \tau \leq t$. Элементы из $C^{01}[0, \tau]$ обозначаются дальше $\delta \varepsilon^\circ(\xi)$ ($0 \leq \xi \leq \tau$); $\delta \varepsilon^\circ(\xi) = (d/d\xi) \delta \varepsilon^\circ(\xi)$ — непрерывная функция

$$\|\delta \varepsilon^\circ\| = \sup_{\xi \in [0, \tau]} |\delta \varepsilon^\circ(\xi)| + \sup_{\xi \in [0, \tau]} |k \delta \varepsilon^\circ(\xi)| \quad (k > 0)$$

где k — постоянная.

Используя теорему Ф. Рисса о представлении линейного функционала в пространстве непрерывных функций [3] и указанные предположения, можно утверждать, что первые вариации, или дифференциалы Фреше, функционалов Φ и σ° имеют вид интегралов Стильтьеса

$$\delta \Phi^\tau = \int_0^\tau \delta \varepsilon^\circ(\xi) d_\xi \Phi^\circ(\tau, \xi) + A^\circ(\tau) \delta \varepsilon^\circ(0) \quad (6)$$

$$\delta \sigma_\tau^\circ = \int_0^\tau \delta \varepsilon^\circ(\xi) d_\xi S^\sim(\tau, \xi) + B^\sim(\tau) \delta \varepsilon^\circ(0)$$

где Φ° и $S^\sim$ — функции с ограниченной вариацией по ξ , определенные однозначно с точностью до аддитивной постоянной по τ . Соотношения (6) можно записать в следующей форме:

$$\delta \Phi^\tau = \int_0^\tau \delta \varepsilon_{ij}^\circ(\xi) d_\xi \Phi^{ij}(\tau, \xi) + A^{ij}(\tau) \delta \varepsilon_{ij}^\circ(0) \quad (7)$$

$$\delta \sigma_\tau^{ij} = \int_0^\tau \delta \varepsilon_{kl}^\circ(\xi) d_\xi S^{ijkl}(\tau, \xi) + B^{ijkl} \delta \varepsilon_{kl}^\circ(0)$$

Варьируя уравнение (5), т. е. беря главную линейную часть приращения функционала f^τ и приравнивая ее нулю, получаем равенство, справедливое для любого непрерывно дифференцируемого процесса

$$\begin{aligned} \int_0^\tau \delta \varepsilon^\circ(\xi) d_\xi [\Phi^\circ(\tau, \xi) - \varepsilon^\circ(\tau) S^\sim(\tau, \xi) - \sigma^\circ(\tau) h(\tau, \xi)] + \\ + (A^\circ(\tau) + B^\sim(\tau) \varepsilon^\circ(\tau)) \delta \varepsilon^\circ(0) = 0 \end{aligned} \quad (8)$$

$$h(\tau, \xi) = 1 (\xi = \tau), \quad h(\tau, \xi) = 0 \quad (0 \leq \xi < \tau)$$

В компонентах (8) имеет вид

$$\begin{aligned} \int_0^\tau \delta \varepsilon_{ij}^\circ(\xi) d_\xi [\Phi^{ij}(\tau, \xi) - \varepsilon_{kl}^\circ(\tau) S^{ijkl}(\tau, \xi) - \sigma^{ij}(\tau) h(\tau, \xi)] + \\ + (A^{ij}(\tau) + B^{ijkl}(\tau) \varepsilon_{kl}^\circ(\tau)) \delta \varepsilon_{ij}^\circ(0) = 0 \end{aligned}$$

Вспомогательное утверждение [3]. Пусть

$$\int_0^\tau F(\xi) d_\xi G(\tau, \xi) = 0, \quad \xi \in [0, \tau]$$

для любой непрерывной функции $F(\xi)$, причем $G(\tau, \xi)$ — фиксированная функция с ограниченной вариацией. Тогда $G(\tau, \xi) = G(\tau, 0) = G(\tau, \tau)$ для любой точки ξ , в которой $G(\tau, \xi)$ непрерывна.

Рассмотрим теперь всевозможные непрерывно-дифференцируемые процессы $\delta \varepsilon^\circ(\xi)$, для которых $\delta \varepsilon^\circ(0) = 0$. Тогда из равенств (8) и вспомо-

гательного утверждения следует уравнение

$$\begin{aligned} & \Phi^{\circ}(\tau, \xi) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) S^{\sim}(\tau, \xi) - \sigma^{\circ}(\tau) h(\tau, \xi) = \\ & = \Phi^{\circ}(\tau, \tau) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) S^{\sim}(\tau, \tau) - \sigma^{\circ}(\tau) = \Phi^{\circ}(\tau, 0) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) S^{\sim}(\tau, 0) \end{aligned}$$

справедливое для всех $\xi \in [0, \tau]$, кроме некоторого конечного или счетного множества M . Отсюда получим уравнение

$$\begin{aligned} \sigma^{\circ}(\tau) &= \Phi^{\circ}(\tau, \tau) - \Phi^{\circ}(\tau, \xi) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) (S^{\sim}(\tau, \tau) - S^{\sim}(\tau, \xi)) = \\ &= \Phi^{\circ}(\tau, \tau) - \Phi^{\circ}(\tau, 0) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) (S^{\sim}(\tau, \tau) - S^{\sim}(\tau, 0)) \end{aligned} \quad (9)$$

справедливое для тех же ξ .

Если в некоторой правой (левой) полуокрестности точки $\tau_0 \in [0, \tau]$ не содержатся точки множества M , то в равенстве (9) можно перейти к пределу при $\xi \rightarrow \tau_0 \pm 0$:

$$\begin{aligned} \sigma^{\circ}(\tau) &= \Phi^{\circ}(\tau, \tau) - \Phi^{\circ}(\tau, \tau_0 \pm 0) - \varepsilon^{\circ\circ}(\tau) (S^{\sim}(\tau, \tau) - S^{\sim}(\tau, \tau_0 \pm 0)) \\ \text{Обозначим } \Phi^{\circ}(t, t) - \Phi^{\circ}(t, t_0 \pm 0) &\equiv \Delta \Phi^{\circ}(t), \quad S^{\sim}(t, t) - S^{\sim}(t, t_0 \pm 0) = \\ &= \Delta S^{\sim}(t), \text{ тогда уравнение примет вид} \end{aligned}$$

$$\sigma^{\circ}(t) = \Delta \Phi^{\circ}(t) - \varepsilon^{\circ\circ}(t) \Delta S^{\sim}(t) \quad (10)$$

Такое представление связи обобщенного тензора напряжений с функционалом Φ в компонентах принимает вид

$$\sigma^{ij}(t) = \Phi^{ij}(t, t) - \Phi^{ij}(t, t_0 \pm 0) - \varepsilon_{kl}^{\circ\circ}(t) [S^{ijkl}(t, t) - S^{ijkl}(t, t_0 \neq 0)] \quad (11)$$

где тензор $S^{\sim}(t) = S_t^{\sim}(\varepsilon^{\circ})$ должен удовлетворять исходному уравнению (5), т. е.

$$L^i(\varphi) = \varepsilon^{\circ\circ}(t) \Delta \Phi^{\circ}(t) - \varphi^t = \varepsilon^{\circ\circ}(t) \varepsilon^{\circ\circ}(t) \Delta S^{\sim}(t) \quad (12)$$

Отсюда следует, что если при заданном φ^t выполняется равенство $L^i(\varphi) = 0$, то решением уравнения (12) является $\Delta S^{\sim}(t) = 0$ и, следовательно

$$\sigma^{\circ}(t) = \Delta \Phi^{\circ}(t) \quad (13)$$

Если же при заданном φ^t имеем $L^i(\varphi) = \varphi^{\sim}(t) \varepsilon^{\circ\circ}(t) \varepsilon^{\circ\circ}(t)$, то решением уравнения (12) является $\Delta S^{\sim}(t) = \varphi^{\sim}(t)$, и потому

$$\sigma^{\circ}(t) = \Delta \Phi^{\circ}(t) - \varepsilon^{\circ\circ}(t) \varphi^{\sim}(t) \quad (14)$$

Таким образом, задание функционала φ^t , вообще говоря, на основании вариационного принципа $\delta f^t = 0$ не определяет полностью функционал $\sigma^{\circ}(t)$, а устанавливает для него функциональное уравнение (11).

Если кроме φ^t задан еще функционал внутренней энергии $u^t(\varepsilon^{\circ})$, то для свободной энергии ψ (по ее определению) получаем выражение

$$\psi^t = u^t - T s^t \quad (15)$$

После этого уравнение теплопроводности [1] может быть записано в виде

$$u^{*t} = \sigma_{it}^{\circ} \varepsilon^{\circ}(t) - \text{div } \mathbf{q}, \quad \mathbf{q} = -\Lambda \text{ grad } T \quad (16)$$

где $\mathbf{q}$ — вектор потока тепла, Λ — матрица теплопроводности, σ_{it}° — функционал, который в силу (10) в известной мере определен. Заметим, что задание функционала u^t не накладывает каких-либо других ограничений на выбор φ^t , так как по определению $\varphi = \psi^t + w^*$, кроме неравенства

$$w^* = \varphi^t - \psi^t \geq 0 \quad (17)$$

Если теперь кроме φ^i и u^i задан еще функционал тепловыделения — $\Phi_T^i(\varepsilon^o)$, который связан с s и T соотношением

$$\Phi_T^i = Ts^i + w^* \quad (18)$$

то на основании (17) получим функциональное уравнение для φ^i

$$\varphi^i - \psi^{*i} + Ts^{*i} = \Phi_T^{*i} \quad (19)$$

решение которого должно удовлетворять условию (17). Соотношения (10), (15) — (19) существенны в связи с тем, что согласно [4] экспериментально определяемыми являются функционалы u^i и Φ_T^i ; задание которых на основании принципа $\delta f^i = 0$ и приводит к функциональному уравнению (19) для φ^i .

Рассмотрим частный случай задания φ^i в виде квадратичного функционала

$$\begin{aligned} \varphi^i(\varepsilon^o) = & \int_0^\tau \varphi^{ijkl}(\tau, \xi) \varepsilon_{ij}^*(\xi) \varepsilon_{kl}^*(\xi) d\xi \equiv \int_0^\tau [\varphi^o(\tau, \xi) T^*(\tau) T^*(\xi) + \\ & + \varphi_1^{mn}(\tau, \xi) T^*(\xi) \varepsilon_{mn}^*(\tau) + \varphi_2^{mn}(\tau, \xi) T^*(\tau) \varepsilon_{mn}^*(\xi) + \\ & + \varphi^{mnpq}(\tau, \xi) \varepsilon_{mn}^*(\tau) \varepsilon_{pq}^*(\xi)] d\xi \end{aligned} \quad (20)$$

$$\varphi^o = \frac{1}{\alpha^2} \varphi^{oooo}, \quad \varphi_1^{mn} \equiv \frac{1}{\alpha} \varphi^{mnoo}, \quad \varphi_2^{mn} = \frac{1}{\alpha} \varphi^{oomn}$$

Для вариации получаем выражение

$$\delta \varphi^i = \int_0^\tau \varphi^{ijkl}(\tau, \xi) (\delta \varepsilon_{ij}^*(\tau) \varepsilon_{kl}^*(\xi) + \delta \varepsilon_{kl}^*(\xi) \varepsilon_{ij}^*(\tau)) d\xi$$

Поэтому функция Φ^{ij} в соотношении (7) имеет вид ($A^{ij} = 0$)

$$\Phi^{ij}(\tau, \xi) = h(\tau, \xi) \int_0^\tau \varphi^{ijkl}(\tau, u) \varepsilon_{kl}^*(u) du + \varepsilon_{kl}^*(\tau) \int_0^\xi \varphi^{kl ij}(\tau, u) du$$

В этом случае $L^i(\varphi) = 0$, и потому из соотношения (13) находим

$$\sigma^{ij}(t) = \Delta \Phi^{ij}(t) = \int_0^t \varphi^{ijkl}(t, \tau) \varepsilon_{kl}^*(\tau) d\tau$$

Таким образом, в этом частном случае (к которому относится и максвелловская вязкоупругая среда [4]) уравнение (11) дает явное выражение функционалов, определяющих компоненты тензора напряжений σ_i^{mn} и энтропии s .

Автор благодарит А. А. Ильюшина за консультации.

ЛИТЕРАТУРА

1. Ильюшин А. А. Механика сплошной среды. М.: Изд-во МГУ, 1978, 287 с.
2. Ильюшина Г. А. О некоторых обобщениях термодинамических соотношений механики сплошных сред для необратимых процессов. — Механика композитных материалов, 1979, № 4, с. 579–585.
3. Рисс Ф., Секефальви-Надь Б. Лекции по функциональному анализу. М.: Изд-во иностр. лит., 1954. 500 с.
4. Ильюшин А. А., Победра В. Е. Основы математической теории термовязкоупругости. М.: Наука, 1970. 280 с.

Москва

Поступила в редакцию
13.IV.1982