

TWIERDZENIE O OBSZARZE WPLYWU DLA NAPRĘŻENIOWO-STRUMIENIOWEGO PROBLEMU UOGÓLNIONEJ DYNAMICZNEJ SPRZEŻONEJ TERMOSPŁYŻYSTOŚCI

JERZY BIAŁY

Wyższa Oficerska Szkoła Lotnicza, Dęblin

1. Wstęp

Uogólniona termosprężystość z jednym czasem relaksacji została wprowadzona do literatury technicznej między innymi w celu eliminacji nieskończonej prędkości propagacji termosprężystych zaburzeń opisanych przy pomocy klasycznej liniowej termosprężystości (por [1]). Dla przemieszczeniowo-temperaturowego problemu i dowolnego anizotropowego niejednorodnego uogólnionego termosprężystego ciała fakt o skończonej propagacji został sformułowany w postaci twierdzenia o obszarze wpływu zostało udowodnione w pracy [1]. Dla tzw. modelu ciała termosprężystego zależnego od prędkości temperatury, również uogólniającego klasyczny termosprężysty ośrodek, analogiczne twierdzenia o obszarze wpływu zostało udowodnione w pracy [2]. Oba wyniki prac [1] i [2] dotyczą tzw. konwencjonalnych początkowo-brzegowych problemów przemieszczeniowo-temperaturowych. Niniejsza praca jest poświęcona twierdzeniu o obszarze wpływu dla naturalnego naprężeniowo-strumieniowego problemu początkowo-brzegowego, w którym stan początkowy ciała należy do pewnej szerszej klasy stanów termosprężystych aniżeli klasa stanów początkowych przemieszczeniowo-temperaturowych.

Praca składa się z trzech części. W pierwszej sformułowano naturalny naprężeniowo-strumieniowy początkowo-brzegowy problem uogólnionej termosprężystości z jednym czasem relaksacji (por. [3]). W drugiej części udowodniono pewną nierówność o obszarze zależności dla rozwiązania tego problemu. Nierówność ta jest podstawą do udowodnienia w części trzeciej twierdzenia o obszarze wpływu, które orzeka, że rozwiązanie powyższego problemu znika na zewnątrz ograniczonego obszaru $B^*(t)$. Metoda dowodu jest podobna do tej z pracy [1].

2. Naprężeniowo-strumieniowe sformułowanie uogólnionej termosprężystości

Naturalny naprężeniowo-strumieniowy początkowo-brzegowy problem liniowej niejednorodności anizotropowej uogólnionej termosprężystości został sformułowany w pracy [3]. Problem ten polega na znalezieniu pary (S, q) określonej na $B \times [0, \infty)$, która spełnia równania:¹

$$\hat{\nabla}(\rho^{-1} \operatorname{div} S) - \bar{K}'[\dot{S}] + C_S^{-1}(\operatorname{div} \dot{q})A + B = 0, \quad (2.1)$$

$$\text{na } Q = B \times (0, \infty)$$

$$\nabla(C_S^{-1} \operatorname{div} q) - \Lambda \dot{q} + \Theta_0 \nabla(C_S^{-1} A \odot \dot{S}) + r = 0, \quad (2.2)$$

warunki początkowe:

$$S = S_0, \quad \dot{S} = \dot{S}_0, \quad \text{na } B \times \{0\}, \quad (2.3)$$

$$q = q_0, \quad \dot{q} = \dot{q}_0,$$

oraz warunki brzegowe:

$$s = S n, \quad \text{na } \partial B \times [0, \infty). \quad (2.4)$$

$$q = q \cdot n,$$

Tutaj $S(x, t)$ i $q(x, t)$ oznaczają kolejno tensor naprężenia i strumień ciepła. Ponadto ρ , C_S i Θ_0 oznaczają kolejno: gęstość, ciepło właściwe przy zerowym naprężeniu oraz temperaturę odniesienia. Następnie A i Λ oznaczają kolejno: tensor rozszerzalności cieplnej i tensor oporności cieplnej.

Ponadto:

$$\bar{K}' = \bar{K} - \Theta_0 C_S^{-1} A \otimes A, \quad (2.5)$$

$$B = \hat{\nabla}(\rho^{-1} b) - C_S^{-1} i A, \quad (2.6)$$

$$r = -\nabla(C_S^{-1} r). \quad (2.7)$$

We wzorach tych \bar{K} jest tensorem podatności, b – wektorem siły masowej, r – funkcją źródeł ciepła. Tensor podatności \bar{K} jest związany z tensorem sprężystości \bar{C} relacją:

$$\bar{K} = \bar{C}^{-1}. \quad (2.8)$$

¹Oznaczenia są zgodne z oznaczeniami przyjętymi w pracy [4]. Równania (2.1) i (2.2) zostały zaczerpnięte z pracy [3].

Ponadto:

$$\mathbf{A} = -\bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}], \quad (2.9)$$

$$C_S = C_E - \theta_0 \mathbf{M} \cdot \mathbf{A}, \quad (2.10)$$

gdzie \mathbf{M} jest tensorem naprężeniowo-temperaturowym oraz C_E jest ciepłem właściwym przy zerowym odkształceniu. Kropka nad funkcją w równaniach (2.1) – (2.2) oznacza różniczkowanie po czasie. Ponadto:

$$\dot{\mathbf{q}} = \mathbf{q} + t_0 \dot{\mathbf{q}}, \quad (2.11)$$

gdzie t_0 jest dodatnim czasem relaksacji. Wreszcie ∇ i $\hat{\nabla}$ oznaczają kolejno gradient pola skalarnego i symetryczny gradient pola wektorowego. q_0 , \dot{q}_0 , S_0 , \dot{S}_0 oraz \mathbf{s} , \mathbf{q} występujące w równaniach (2.3) i (2.4) są zadanymi funkcjami. Ponadto \mathbf{n} jest wektorem jednostkowym normalnym zewnętrznym do powierzchni ∂B . Odnosnie funkcji materiałowych ρ , C_S , θ_0 , $\bar{\mathbf{K}}$, $\mathbf{\Lambda}$ i \mathbf{A} przyjmujemy następujące ograniczenia konstytutywne²:

$$\begin{aligned} \rho > 0, \quad C_S > C_E > 0, \quad \theta_0 > 0, \\ \bar{\mathbf{K}} > 0, \quad \mathbf{\Lambda} > 0, \quad \mathbf{A} = \mathbf{A}^T. \end{aligned} \quad (2.12)$$

Ze związków (2.9) i (2.10) wynika, że:

$$\mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}] = \theta_0^{-1} (C_S - C_E). \quad (2.13)$$

Wszystkie funkcje materiałowe występujące w powyższych równaniach opisują własności fizyczne pewnego uogólnionego nieklasycznego ciała termosprężystego. Zatem nie są identyczne z odpowiednimi funkcjami klasycznego modelu, chyba, że czas relaksacji t_0 znika ($t_0 = 0$).

Zauważmy wreszcie, że sformułowanie problemu (2.1) – (2.4) przy dowolnych polach S_0 , \dot{S}_0 , q_0 i \dot{q}_0 zawiera w sobie szczególne naprężeniowo-strumieniowe sformułowanie z konwencjonalnymi przemieszczeniowo-temperaturowymi warunkami początkowymi oraz warunkami brzegowymi (2.4) (por.[3]). dla klasycznej termosprężystości zagadnienie opisu procesu termosprężystego w terminach pary (\mathbf{S}, \mathbf{q}) jest omówione w pracy [5].

3. Główne oszacowanie

Naszym celem będzie wyprowadzenie pewnej nierówności dla rozwiązania problemu (2.1) – (2.4), która jest podstawą do sformułowania twierdzenia o obszarze

²Nierówność $\bar{\mathbf{K}} > 0$ rozumiana jest w następującym sensie: $\mathbf{S} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{S}] \geq 0 \quad \forall \mathbf{S} = \mathbf{S}^T$. Podobnie, nierówność $\mathbf{\Lambda} \geq 0$ oznacza, że: $\mathbf{q} \cdot \mathbf{\Lambda} \mathbf{q} \geq 0 \quad \forall \mathbf{q}$.

wplywu w dalszej części. Dla osiągnięcia celu wprowadzamy funkcję:

$$\eta(\mathbf{x}, s) = \frac{1}{2}[\rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S})^2 + \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}'[\dot{\mathbf{S}}] + t_0\theta_0^{-1}\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda\dot{\mathbf{q}} + (C_S\theta_0)^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})^2](\mathbf{x}, s), \quad \forall(\mathbf{x}, s) \in \bar{Q}, \quad (3.1)$$

oraz tensor \mathbf{K} (drugiego rzędu) będący odpowiednikiem tensora akusytcznego³, który jest zdefiniowany dla każdego jednostkowego wektora \mathbf{m} następującą relacją⁴:

$$\mathbf{K}(\mathbf{x}, \mathbf{m})\mathbf{a} = \rho(\mathbf{x})\bar{\mathbf{K}}[\mathbf{a} \otimes \mathbf{m}]\mathbf{m}, \quad \forall \mathbf{x} \in \bar{B}, \quad \forall \mathbf{a}. \quad (3.2)$$

Ponadto wprowadzamy liczby dodatnie C_m i C_1 o wymiarze prędkości, które są dane wzorami⁵:

$$C_m = [\inf\{k(\mathbf{x}, \mathbf{m}) : \mathbf{x} \in \bar{B}, |\mathbf{m}| = 1\}]^{-\frac{1}{2}}, \quad (3.3)$$

$$C_1 = t_0^{-\frac{1}{2}} [\inf\{C_S(\mathbf{x})\lambda(\mathbf{x}) : \mathbf{x} \in \bar{B}\}]^{-\frac{1}{2}}, \quad (3.4)$$

tutaj $k(\mathbf{x}, \mathbf{m})$ oraz $\lambda(\mathbf{x})$ oznaczają kolejno najmniejszą wartość własną tensora \mathbf{K} oraz Λ^6 . Również wprowadzamy oznaczenia⁷:

$$C_1^0 = C_1 \left[\sup_{\mathbf{x} \in \bar{B}} \left\{ 1 + \frac{C_S}{C_E} \left(1 - \frac{C_E}{C_S} \right)^{\frac{1}{2}} \right\} \right]^{\frac{1}{2}},$$

$$C_2^0 = C_m \left[\sup_{\mathbf{x} \in \bar{B}} \left\{ \left(\frac{C_S}{C_E} \right)^2 \left[1 + \left(1 - \frac{C_E}{C_S} \right)^{\frac{1}{2}} \right] \right\} \right]^{\frac{1}{2}}. \quad (3.5)$$

Lemat. Niech para (\mathbf{S}, \mathbf{q}) będzie rozwiązaniem układu (2.1) – (2.4) i niech C będzie liczbą o wymiarze prędkości daną wzorem:

$$C = \max(C_1^0, C_2^0). \quad (3.6)$$

Wtedy: $\forall t > 0, \forall R > 0$ i $\forall \mathbf{x}_0 \in B$

³Tensor akustyczny został wprowadzony w pracy [4].

⁴Tensor \mathbf{K} ma następujące własności: $\mathbf{K} = \mathbf{K}^T, \mathbf{K} > 0$.

⁵ C_m jest liczbą dodatnią i skończoną oraz można pokazać, że: $\rho\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] \geq C_m^{-2}|\dot{\mathbf{S}}_e^0|^2$.

⁶Ponieważ tensor Λ jest dodatnio określony, to C_1 jest dodatnia i ograniczona oraz: $t_0 C_S \dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda \dot{\mathbf{q}} \geq C_1^{-2}|\dot{\mathbf{q}}|^2$.

⁷Prędkości C_1^0 i C_2^0 są skończone, bo C_1 i C_m są ograniczone oraz ograniczone są pola C_E i C_S .

$$\begin{aligned}
 & \int_{B(\mathbf{x}_0, R)} \eta(\mathbf{x}, t) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^t ds \int_{B[\mathbf{x}_0, R+C(t-s)]} (\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda \dot{\mathbf{q}})(\mathbf{x}, s) dV \leq \\
 & \leq \int_{B(\mathbf{x}_0, R+Ct)} \eta(\mathbf{x}, 0) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^t ds \int_{B[\mathbf{x}_0, R+C(t-s)]} (\mathbf{r} \cdot \dot{\mathbf{q}} + \mathbf{B} \cdot \dot{\mathbf{S}})(\mathbf{x}, s) dV + \\
 & + \int_0^t ds \int_{\partial B \cap S[\mathbf{x}_0, R+C(t-s)]} [\rho^{-1} \dot{\mathbf{S}}(\operatorname{div} \mathbf{S}) + (C_S \Theta_0)^{-1} (\operatorname{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} + \\
 & + C_S^{-1} (\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}}](\mathbf{x}, s) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{x}) da, \tag{3.7}
 \end{aligned}$$

gdzie $\forall d \in R^+$ wprowadzamy oznaczenia:

$$\begin{aligned}
 S(\mathbf{x}_0, d) &= \{\mathbf{x} \in E^3 : |\mathbf{x} - \mathbf{x}_0| < d\}, \\
 B(\mathbf{x}_0, d) &= B \cap S(\mathbf{x}_0, d). \tag{3.8}
 \end{aligned}$$

Dowód lematu:

Rozważmy funkcję $g_\delta : \lambda \in R \rightarrow g_\delta(\lambda) \in [0, 1]$ taką, że:

$$\begin{aligned}
 g_\delta(\lambda) &= 0 \quad \forall \lambda \in (-\infty, 0], \\
 g_\delta(\lambda) &= 1 \quad \forall \lambda \in [\delta, \infty), \quad \delta > 0, \\
 g'_\delta(\lambda) &\geq 0 \quad \forall \lambda \in R, \tag{3.9}
 \end{aligned}$$

oraz funkcję:

$$g(\mathbf{x}, s) = g_\delta(C^{-1}[R + C(t-s) - |\mathbf{x} - \mathbf{x}_0|]), \tag{3.10}$$

gdzie R jest stałą dodatnią o wymiarze długości, zaś t i \mathbf{x}_0 są kolejno ustalonym czasem i ustalonym wektorem w E^3 .

Funkcja g zdefiniowana na $E^3 \times [0, \infty)$ ma następujący nośnik:

$$\Sigma = \bigcup_{s \in [0, t]} S[\mathbf{x}_0, R + C(t-s)]. \tag{3.11}$$

Ponadto g jest gładka na $E^3 \times [0, t]$ i ∇g znika tożsamościowo na zbiorze:

$$\Sigma_0 = \bigcup_{s \in [0, t]} S[\mathbf{x}_0, R + C(t-s-\delta)], \tag{3.12}$$

gdzie δ jest małą liczbą dodatnią taką, że $R + C(s-\delta) > 0$ dla każdego $s \in [0, t]$. Mnożąc równanie (2.1) przez $g\dot{\mathbf{S}}$, a równanie (2.2) przez $g\Theta_0^{-1}\dot{\mathbf{q}}$ dostaniemy następujący układ równań:

$$g\hat{\nabla}(\rho^{-1}\operatorname{div}\mathbf{S}) \cdot \dot{\mathbf{S}} - g\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}'[\dot{\mathbf{S}}] + gC_S^{-1}(\operatorname{div}\dot{\mathbf{q}})\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}} + g\mathbf{B} \cdot \dot{\mathbf{S}} = 0, \quad \text{na } Q, \tag{3.13}$$

$$g\Theta_0^{-1}\nabla(C_S^{-1}\operatorname{div}\mathbf{q}) \cdot \dot{\mathbf{q}} - g\Theta_0^{-1}\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda\dot{\mathbf{q}} + g\nabla(C_S^{-1}\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \cdot \dot{\mathbf{q}} + g\Theta_0^{-1}\mathbf{r} \cdot \dot{\mathbf{q}} = 0. \tag{3.14}$$

Ponieważ:

$$g\nabla(C_S^{-1}\operatorname{div}q) \cdot \dot{q} = \operatorname{div}[C_S^{-1}g(\operatorname{div}q)\dot{q}] - C_S^{-1}(\operatorname{div}q)\dot{q} \cdot \nabla g + \\ - \frac{1}{2}gC_S^{-1}\frac{d}{dt}(\operatorname{div}q)^2, \quad (3.15)$$

$$g\nabla(C_S^{-1}A \cdot \dot{S}) \cdot \dot{q} = \operatorname{div}[C_S^{-1}g(A \cdot \dot{S})\dot{q}] - C_S^{-1}(A \cdot \dot{S})\dot{q} \cdot \nabla g + \\ - C_S^{-1}g(A \cdot \dot{S})\operatorname{div}\dot{q}, \quad (3.16)$$

$$\dot{S} \cdot \bar{K}'[\dot{S}] = \frac{1}{2}\frac{d}{dt}\{\dot{S} \cdot \bar{K}'[\dot{S}]\}, \quad (3.17)$$

$$\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q} = \frac{1}{2}t_0\frac{d}{dt}\{\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q}\} + \dot{q} \cdot \Lambda\dot{q}, \quad (3.18)$$

$$g\bar{\nabla}(\rho^{-1}\operatorname{div}S) \cdot \dot{S} = \operatorname{div}[\rho^{-1}g\dot{S}(\operatorname{div}S)] - \frac{1}{2}\rho^{-1}g\frac{d}{dt}(\operatorname{div}S)^2 + \\ - \rho^{-1}(\operatorname{div}S) \cdot (\dot{S}\nabla g), \quad (3.19)$$

to równania (3.13) i (3.14) będą miały następującą postać:

$$\operatorname{div}[\rho^{-1}g\dot{S}(\operatorname{div}S)] - \frac{1}{2}\rho^{-1}g\frac{d}{dt}(\operatorname{div}S)^2 - \rho^{-1}(\operatorname{div}S) \cdot (\dot{S}\nabla g) + \\ - \frac{1}{2}g\frac{d}{dt}\{\dot{S} \cdot \bar{K}'[\dot{S}]\} + gC_S^{-1}(\operatorname{div}\dot{q})A \cdot \dot{S} + gB \cdot \dot{S} = 0 \quad \text{na } Q, \quad (3.20)$$

$$\theta_0^{-1}\operatorname{div}[C_S^{-1}g(\operatorname{div}q)\dot{q}] - \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}q)\dot{q} \cdot \nabla g - \frac{1}{2}\theta_0^{-1}gC_S^{-1}\frac{d}{dt}(\operatorname{div}q)^2 + \\ - \frac{1}{2}\theta_0^{-1}t_0g\frac{d}{dt}\{\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q}\} - \theta_0^{-1}g\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q} + \operatorname{div}[C_S^{-1}g(A \cdot \dot{S})\dot{q}] + \\ - C_S^{-1}(A \cdot \dot{S})\dot{q} \cdot \nabla g - C_S^{-1}g(A \cdot \dot{S})\operatorname{div}\dot{q} + \theta_0^{-1}gr \cdot \dot{q} = 0 \quad \text{na } Q. \quad (3.21)$$

Dodając stronami równania (3.20) i (3.21) otrzymamy równanie:

$$\operatorname{div}[\rho^{-1}g\dot{S}(\operatorname{div}S)] + \theta_0^{-1}C_S^{-1}g(\operatorname{div}q)\dot{q} + C_S^{-1}g(A \cdot \dot{S})\dot{q}] + \\ - \frac{1}{2}g\frac{d}{dt}\{\rho^{-1}(\operatorname{div}S)^2 + \dot{S} \cdot \bar{K}'[\dot{S}] + \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}q)^2 + \\ + \theta_0^{-1}t_0\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q}\} - \{\rho^{-1}(\operatorname{div}S) \cdot (\dot{S}\nabla g) + \\ C_S^{-1}(A \cdot \dot{S})\dot{q} \cdot \nabla g + \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}q)\dot{q} \cdot \nabla g\} - \theta_0^{-1}g\dot{q} \cdot \Lambda\dot{q} + \\ + gB \cdot \dot{S} + \theta_0^{-1}gr \cdot \dot{q} = 0 \quad \text{na } Q. \quad (3.22)$$

Wykorzystując (3.1), a następnie całkując (3.22) po obszarze $B \times [0, t]$ i stosując twierdzenie o dywergencji otrzymamy:

$$\begin{aligned}
 & \int_B (g\eta)(\mathbf{x}, t) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^t ds \int_B (g\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda \dot{\mathbf{q}})(\mathbf{x}, s) dV = \int_B (g\eta)(\mathbf{x}, 0) dV + \\
 & \int_0^t ds \int_B (\dot{g}\eta)(\mathbf{x}, s) dV - \int_0^t ds \int_B \{\rho^{-1}(\operatorname{div} \mathbf{S}) \cdot (\dot{\mathbf{S}} \nabla g) + \\
 & + \Theta_0^{-1} C_S^{-1} (\operatorname{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g + C_S^{-1} (\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g\}(\mathbf{x}, s) dV + \\
 & + \int_0^t ds \int_B g(\mathbf{B} \cdot \dot{\mathbf{S}} + \Theta_0^{-1} \mathbf{r} \cdot \dot{\mathbf{q}})(\mathbf{x}, s) dV + \int_0^t ds \int_{\partial B} \{g(\rho^{-1} \dot{\mathbf{S}} (\operatorname{div} \mathbf{S}) + \\
 & + \Theta_0^{-1} C_S^{-1} (\operatorname{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} + C_S^{-1} (\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}})\}(\mathbf{x}, s) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{x}) da.
 \end{aligned} \tag{3.23}$$

Ponieważ $\forall \beta > 0$, $\dim \beta = (\dim \mathbf{S})(\dim \mathbf{M})^{-1}$,

$$\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}] \leq \frac{1}{2} \{ \beta \mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}] + \beta^{-1} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] \}, \tag{3.24}$$

zatem:

$$\begin{aligned}
 (\dot{\mathbf{S}} \cdot \mathbf{A})^2 &= (\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}])^2 \leq \frac{1}{4} \{ \beta^2 (\mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}])^2 + 2(\mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}])(\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}]) + \\
 &+ \beta^{-2} (\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}])^2 \}.
 \end{aligned} \tag{3.25}$$

Przyjmując w nierówności (3.25):

$$\beta^2 = \frac{\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}]}{\mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}]}, \tag{3.26}$$

dostaniemy:

$$(\dot{\mathbf{S}} \cdot \mathbf{A})^2 \leq (\mathbf{M} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\mathbf{M}])(\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}]). \tag{3.27}$$

Słuszne są też następujące nierówności:

$$C^{-1} |(\operatorname{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0| \leq \frac{1}{2} [(\operatorname{div} \mathbf{q})^2 + C^{-2} (\dot{\mathbf{q}})^2], \tag{3.28}$$

$$C^{-1} |(\operatorname{div} \mathbf{S}) \cdot (\dot{\mathbf{S}} \mathbf{e}_r^0)| \leq \frac{1}{2} [(\operatorname{div} \mathbf{S})^2 + C^{-2} (\dot{\mathbf{S}} \mathbf{e}_r^0)^2], \tag{3.29}$$

$$\begin{aligned}
 C^{-1} |(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0| &= \Theta_0 |(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})(C^{-1} \Theta_0^{-1} \dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0)| \leq \\
 &\leq \frac{1}{2} \Theta_0 [(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})^2 \xi^{-1} + \Theta_0^{-2} C^{-2} \xi |\dot{\mathbf{q}}|^2],
 \end{aligned} \tag{3.30}$$

gdzie $\dim \xi = 1$ oraz:

$$\mathbf{e}_r^0 = |\mathbf{x} - \mathbf{x}_0|^{-1} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_0) \quad \forall \mathbf{x}, \mathbf{x}_0 \in E^3. \tag{3.31}$$

Nierówność (3.30) dla:

$$\xi = \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} \frac{C_S}{C_E}, \quad (3.32)$$

oraz po uwzględnieniu nierówności (3.27) przyjmuje postać:

$$\begin{aligned} |C_S^{-1}C^{-1}(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})\dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0| \leq & \frac{1}{2} \left\{ \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} \frac{C_E}{C_S} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] + \right. \\ & \left. + \theta_0^{-1}C_E^{-1}C^{-2} \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} |\dot{\mathbf{q}}|^2 \right\}. \end{aligned} \quad (3.33)$$

Definicja $\bar{\mathbf{K}}'$ (por [5]) oraz nierówność (3.27) implikują, że:

$$\dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}'[\dot{\mathbf{S}}] \geq \frac{C_E}{C_S} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}]. \quad (3.34)$$

Na mocy definicji funkcji $g(\mathbf{x}, s)$ oraz nierówności (3.28), (3.29) i (3.33) możemy funkcję podcałkową występującą w trzecim członie po prawej stronie równania (3.23) oszacować w następujący sposób:

$$\begin{aligned} & -\rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S}) \cdot (\dot{\mathbf{S}}\nabla g) - \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})\dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g - C_S^{-1}(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})\dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g = \\ & = C^{-1}g'_\delta \left\{ \rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S}) \cdot (\dot{\mathbf{S}}\mathbf{e}_r^0) + \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})\dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0 + C_S^{-1}(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})\dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{e}_r^0 \right\} \leq \\ & \leq \frac{1}{2}g'_\delta \left\{ \rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S})^2 + \rho^{-1}C^{-2}(\dot{\mathbf{S}}\mathbf{e}_r^0)^2 + \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})^2 + \theta_0^{-1}C_S^{-1}C^{-2}(\dot{\mathbf{q}})^2 + \right\} \\ & + \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} \frac{C_E}{C_S} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] + \theta_0^{-1}C_E^{-1}C^{-2} \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} |\dot{\mathbf{q}}|^2 \right\}. \end{aligned} \quad (3.35)$$

Nierówność (3.35) oraz związki (3.5) i (3.6) (por. też odsyłacze 6-8) i definicja (3.1) oraz nierówność (3.34) implikują:

$$\begin{aligned} & -\rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S}) \cdot (\dot{\mathbf{S}}\nabla g) - \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})\dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g - C_S^{-1}(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}})\dot{\mathbf{q}} \cdot \nabla g \leq \\ & \leq \frac{1}{2}g'_\delta \left\{ \rho^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{S})^2 + C_m^2 C^{-2} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] + \theta_0^{-1}C_S^{-1}C^{-2}(\dot{\mathbf{q}})^2 + \right. \\ & + \theta_0^{-1}C_S^{-1}(\operatorname{div}\mathbf{q})^2 + \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} \frac{C_E}{C_S} \dot{\mathbf{S}} \cdot \bar{\mathbf{K}}[\dot{\mathbf{S}}] + \\ & \left. + \theta_0^{-1}C_E^{-1}C^{-2} \left(1 - \frac{C_E}{C_S}\right)^{\frac{1}{2}} |\dot{\mathbf{q}}|^2 \right\} \leq g'_\delta \eta. \end{aligned} \quad (3.36)$$

Z określenia funkcji $g(\mathbf{x}, s)$ wynika, że:

$$g'_\delta = -\dot{\mathbf{q}}(\mathbf{x}, s). \quad (3.37)$$

Stąd oraz z nierówności (3.36) wnosimy, że suma drugiej i trzeciej całki występującej po prawej stronie równania (3.23) jest niedodatnia. Zatem:

$$\begin{aligned} & \int_B (g\eta)(\mathbf{x}, t) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^t ds \int_B (g\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda \dot{\mathbf{q}})(\mathbf{x}, s) dV \leq \int_B (g\eta)(\mathbf{x}, 0) dV + \\ & + \int_0^t ds \int_B \{g(\mathbf{B} \cdot \dot{\mathbf{S}} + \Theta_0^{-1} \mathbf{r} \cdot \dot{\mathbf{q}})\}(\mathbf{x}, s) dV + \int_0^t ds \int_{\partial B} \{g(\rho^{-1} \dot{\mathbf{S}}(\text{div} \mathbf{S}) + \\ & + \Theta_0^{-1} C_S^{-1}(\text{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} + C_S^{-1}(\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}})\}(\mathbf{x}, s) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{x}) da. \end{aligned} \quad (3.38)$$

Przy $\delta \rightarrow 0$, g w granicy zmierza do funkcji charakterystycznej zbioru Σ (por (3.11), a przejście ($\delta \rightarrow 0$) do granicy jest dopuszczalne w całkach nierówności (3.38). Stąd przechodząc w (3.38) z δ do zera dostaniemy nierówność (3.7). to kończy dowód lematu.

4. Twierdzenie o obszarze wpływu dla pary \mathbf{S}, \mathbf{q}

W tej części udowodnimy, że jeżeli termomechaniczne obciążenie w problemie (2.1) – (2.4) posiada ograniczony nośnik dla ustalonego czasu $t > 0$, to rozwiązanie tego problemu znika na zewnątrz ograniczonego obszaru $B^*(t)$. W tym celu oznaczymy przez $B(t)$, $t > 0$ nośnik termomechanicznego obciążenia w problemie (2.1) – (2.4) tj. zbiór punktów $\mathbf{x} \in B$ takich, że:

- 1) $\mathbf{x} \in B \Rightarrow \mathbf{S}_0 \neq \mathbf{0}$ lub $\dot{\mathbf{S}}_0 \neq \mathbf{0}$ lub $\mathbf{q}_0 \neq \mathbf{0}$ lub $\dot{\mathbf{q}}_0 \neq \mathbf{0}$ lub $\exists s \in [0, t]: \mathbf{B}(\mathbf{x}, s) \neq \mathbf{0}$ lub $\mathbf{r}(\mathbf{x}, s) \neq \mathbf{0}$,
- 2) $\mathbf{x} \in \partial B \Rightarrow \exists s \in [0, t]: \mathbf{s}(\mathbf{x}, s) \neq \mathbf{0}$ lub $\mathbf{q}(\mathbf{x}, s) \neq \mathbf{0}$.

Obszarem wpływu termomechanicznego obciążenia w problemie (2.1) – (2.4) w chwili $t > 0$ będziemy nazywali zbiór:

$$B^*(t) = \{\mathbf{x}_0 \in \bar{B} : B(t) \cap \bar{S}(\mathbf{x}_0, Ct) \neq \emptyset\}, \quad (4.1)$$

gdzie C jest określone wzorem (3.6). Prawdziwe jest następujące twierdzenie:
Twierdzenie (o obszarze wpływu).

Niech para (\mathbf{S}, \mathbf{q}) będzie rozwiązaniem problemu (2.1) – (2.4). Wtedy:

$$\mathbf{S} = \mathbf{0}, \quad \mathbf{q} = \mathbf{0} \quad \text{na } [\bar{B} - B^*(t)] \times [0, t]. \quad (4.2)$$

Dowód:

Niech $\mathbf{x}_0 \in \bar{B} - B^*(t)$ i $\lambda \in [0, t]$. Jeśli zastosujemy oszacowanie (3.7) dla $t = \lambda$ i $R = C(t - \lambda) > 0$, wtedy otrzymamy następującą nierówność:

$$\begin{aligned}
 & \int_{B[\mathbf{x}_0, C(t-\lambda)]} \eta(\mathbf{x}, \lambda) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^\lambda ds \int_{B[\mathbf{x}_0, C(t-s)]} (\dot{\mathbf{q}} \cdot \Lambda \dot{\mathbf{q}})(\mathbf{x}, s) dV \leq \\
 & \leq \int_{B(\mathbf{x}_0, Ct)} \eta(\mathbf{x}, 0) dV + \Theta_0^{-1} \int_0^\lambda ds \int_{B[\mathbf{x}_0, C(t-s)]} (\mathbf{r} \cdot \dot{\mathbf{q}} + \mathbf{B} \cdot \dot{\mathbf{S}})(\mathbf{x}, s) dV + \\
 & + \int_0^\lambda ds \int_{\partial B \cap S[\mathbf{x}_0, C(t-s)]} [\rho^{-1} \dot{\mathbf{S}}(\operatorname{div} \mathbf{S}) + (C_S \Theta_0)^{-1} (\operatorname{div} \mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} + \\
 & + C_S^{-1} (\mathbf{A} \cdot \dot{\mathbf{S}}) \dot{\mathbf{q}}](\mathbf{x}, s) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{x}) da. \tag{4.3}
 \end{aligned}$$

Z określenia obszaru wpływu wynika, że prawa strona powyższej nierówności zeruje się. Ponieważ $\eta(\mathbf{x}, \lambda)$ jest ciągła i nieujemna (por.(3.1)), to stąd wnosimy, że $\eta(\mathbf{x}, \lambda) = 0$ na $B(\mathbf{x}_0, R)$. Ze względu na to, że (\mathbf{x}_0, λ) był dowolnie wybranym punktem z $[\bar{B} - B^*(t)] \times [0, t]$, to wnioskujemy, że prawdziwe są relacje (4.2), c.b.d.o.

Autor wyraża serdeczne podziękowanie prof.dr hab.J Ignaczakowi z IPPT PAN.w Warszawie za cenne uwagi i wskazówki, które przyczyniły się do powstania niniejszego artykułu.

Literatura

1. IGNACZAK J., CARBONARO B., RUSSO R., *Domain of influence theorem in thermoelasticity with one relaxation time*, J. of Thermal Stresses, vol 9, pp. 79-91, 1986
2. CARBONARO B., IGNACZAK J., *Some theorems in temperature-rate dependent thermoelasticity for unbounded domains*, J. of Thermal Stresses, vol 10, No 3, pp. 193-220, 1987
3. IGNACZAK J., *Generalized Thermoelasticity and its applications*, in: Thermal Stresses III, edit. by R.B.Hetnarski, Elsevier Science Publishers B.V., 1988
4. GURTIN M.E., *The linear theory of elasticity*, in: S.Flugge (ed.), Encyklopedia of Physics, Mech. of Solids II, vol V—a—2, Springer, Berlin 1972
5. NICKELL R.E., SACKMAN J.L., *Variational Principles for Linear Coupled Thermoelasticity*, Q. Appl. Math., vol 26, pp. 11-26, 1968

Summary

The domain of influence theorem for a conventional displacement-temperature, initial-boundary value problem of the linear generalized thermoelasticity was formulated in work [1].

The domain of influence theorem for a unonconventional natural stressflux-initial-boundary value problem of the generalized thermoelasticity has been proved in the present paper. In the considered case the initial thermoelast states than to the class of initial displacement-temperature states.

The method of proof employed in the present paper is similar to that used in work [1] and is based on the notion of a tensor which is a counterpart of the acoustic tensor of the isothermal theory of elasticity.

Резюме

Теорема об области влияния для традиционной перемещенно-температурной начально-краевой задачи линейной анизотропной неоднородной обобщенной термоупругости была сформулирована в работе [1].

В настоящей работе доказывается теорема области влияния для нетрадиционной естественной напряженно-поточной начально-краевой задачи обобщенной термоупругости.

В рассматриваемом случае начальное термоупругое состояние тела принадлежит к определенному более широкому классу состояний термоупругости чем класс состояний начальных перемещенно-температурных.

Метод доказательства теоремы использованный в работе [1] и основан на понятии тензора второго ранга полученного из тензора податливости, которой является эквивалентом акустического тензора изотермической теории упругости.

Praca wpłynęła do Redakcji dnia 29 listopada 1988 roku