

1. *Isotrope Tensoren vierter Stufe*

Es soll gezeigt werden, dass die Komponenten A_{ijkl} eines isotropen Tensors vierter Stufe A , die invariant unter orthogonalen Transformationen sind, d.h.

$$R_{pi}R_{qj}R_{rk}R_{sl}A_{ijkl} = A_{pqrs} \quad (1)$$

(Summenkonvention!) für alle orthogonale $d \times d$ -Matrizen $R \in O(d)$, von der allgemeinen Form

$$A_{ijkl} = a\delta_{ij}\delta_{kl} + b\delta_{ik}\delta_{jl} + c\delta_{il}\delta_{jk} \quad (2)$$

sind.

Dazu sei die 4-fache Linearform

$$L(w, x, y, z) := A_{ijkl}w_ix_jy_kz_l \quad (3)$$

für beliebige Spaltenvektoren $w, x, y, z \in \mathbb{R}^d$ betrachtet.

(a) Zeigen Sie, dass der Tensor A genau dann isotrop ist, wenn

$$L(Rw, Rx, Ry, Rz) = L(w, x, y, z) \quad (4)$$

für alle $R \in O(d)$ und $w, x, y, z \in \mathbb{R}^d$ gilt. Hierbei ist z.B. $Rw \in \mathbb{R}^d$ der Spaltenvektor mit den Komponenten $(Rw)_i = R_{ij}w_j$.

(b) Zeigen Sie mit Hilfe der orthogonalen Matrizen $N^{(r)} \in O(d)$ aus Blatt 4, Aufgabe 11.(b), dass $A_{ijkl} = 0$, falls einer der Werte $1, \dots, d$ in i, j, k, l genau einmal oder dreimal vorkommt.

Schließen Sie daraus auf die Form

$$A_{ijkl} = a_{ik}\delta_{ij}\delta_{kl}(1 - \delta_{ik}) + b_{ij}\delta_{ik}\delta_{jl}(1 - \delta_{ij}) + c_{ij}\delta_{il}\delta_{jk}(1 - \delta_{ij}) + d_i\delta_{ij}\delta_{ik}\delta_{il}. \quad (5)$$

(hier keine Summenkonvention!)

(c) Zeigen Sie mit Hilfe der orthogonalen Matrizen $P^{(rs)} \in O(d)$ aus Blatt 4, Aufgabe 11.(c), dass die Koeffizienten $a_{ik}, b_{ij}, c_{ij}, d_i$ in Gl. (5) tatsächlich nicht von den Indizes abhängen, d.h.

$$a_{ik} = a, b_{ij} = b, c_{ij} = c, d_i = d, \quad (6)$$

sodass

$$A_{ijkl} = a\delta_{ij}\delta_{kl}(1 - \delta_{ik}) + b\delta_{ik}\delta_{jl}(1 - \delta_{ij}) + c\delta_{il}\delta_{jk}(1 - \delta_{ij}) + d\delta_{ij}\delta_{ik}\delta_{il}. \quad (7)$$

(hier keine Summenkonvention!)

(d) Zeigen Sie, dass sich $\delta_{ij}\delta_{kl}$ wie die Komponenten eines Tensors vierter Stufe transformieren.

Fortsetzung auf Seite 2

- (e) Zeigen Sie mit Hilfe eines Gegenbeispiels, dass sich $\delta_{ij}\delta_{ik}\delta_{il}$ (hier keine Summenkonvention!) für $d \geq 2$ Raumdimensionen *nicht* wie die Komponenten eines Tensors vierter Stufe transformieren.

Schließen Sie daraus und aus Aufgabenteil (d) auf Gl. (2).

2. Einfache Scherströmung

Betrachten Sie in $d = 3$ Raumdimensionen eine inkompressible Flüssigkeit mit Scherviskosität η zwischen zwei in x - z -Richtung unendlich ausgedehnten parallelen planaren Wänden bei $y = a$ und $y = 0$. Die Wand bei $y = 0$ ist in Ruhe, während sich die Wand bei $y = a$ mit einer Geschwindigkeit v_a in x -Richtung bewegt. Es gibt keine äußeren Druckunterschiede in der Umgebung, d.h. $p(x = -\infty) = p(x = \infty)$.

- (a) Argumentieren Sie unter Zuhilfenahme von Symmetrien und der Inkompressibilität, dass das Geschwindigkeitsfeld von der Form

$$\mathbf{v}(\mathbf{r}, t) = v_x(y)\mathbf{e}_x \quad (8)$$

ist.

- (b) Folgern Sie aus Aufgabenteil (a), dass die Navier-Stokes-Gleichung die Form

$$0 = -\nabla p + \eta \nabla^2 \mathbf{v} \quad (9)$$

annimmt.

- (c) Bestimmen Sie mit Hilfe von Gln. (8) und (9) das Geschwindigkeitsfeld $\mathbf{v}(\mathbf{r}, t)$ und die benötigte laterale Kraft pro Wandfläche.

3. Couette-Strömung

Betrachten Sie in $d = 3$ Raumdimensionen eine inkompressible Flüssigkeit mit Scherviskosität η zwischen zwei koaxialen unendlich ausgedehnten zylindrischen Wänden mit der z -Achse als gemeinsamer Symmetrieachse. Die innere Wand mit Radius $R_1 > 0$ ruhe, während die äußere Wand mit Radius $R_2 > R_1$ mit Kreisfrequenz ω rotiert.

Es bietet sich an, Zylinderkoordinaten zu benutzen; für diese lautet der Nabla-Operator

$$\nabla = \mathbf{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \mathbf{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \mathbf{e}_z \frac{\partial}{\partial z}. \quad (10)$$

- (a) Argumentieren Sie unter Zuhilfenahme von Symmetrien und der Inkompressibilität, dass das Geschwindigkeitsfeld von der Form

$$\mathbf{v}(\mathbf{r}, t) = v_\varphi(r)\mathbf{e}_\varphi \quad (11)$$

ist und dass der Druck $p(\mathbf{r}, t)$ nicht vom Azimutalwinkel φ abhängt.

- (b) Folgern Sie aus Aufgabenteil (a), dass die Navier-Stokes-Gleichung die Form

$$-\frac{\rho_m v_\varphi(r)^2}{r} \mathbf{e}_r = -\nabla p + \eta \nabla^2 \mathbf{v} \quad (12)$$

annimmt.

- (c) Bestimmen Sie mit Hilfe von Gln. (11) und (12) das Geschwindigkeitsfeld $\mathbf{v}(\mathbf{r}, t)$ und das benötigte Drehmoment pro Zylinderlänge.