

# MATHEMATIK

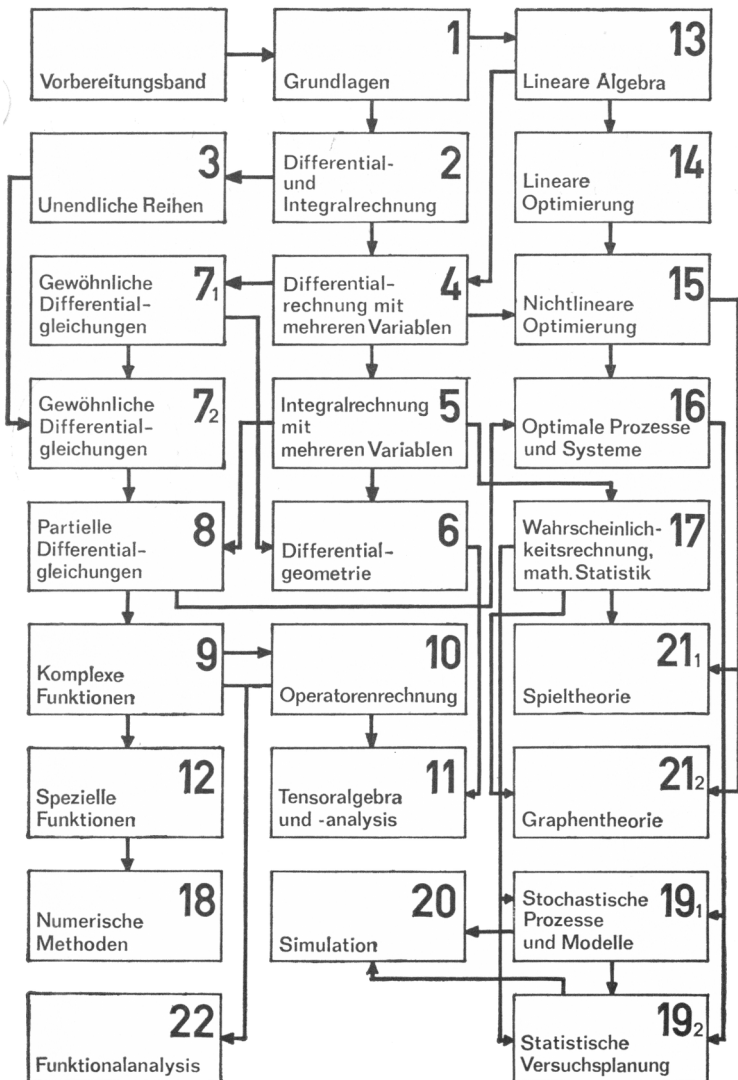
FÜR INGENIEURE  
NATURWISSENSCHAFTLER  
ÖKONOMEN  
LANDWIRTE

11

SCHULTZ-PISZACHICH

Tensoralgebra und -analysis

# Abhängigkeitsgraph





MATHEMATIK FÜR INGENIEURE, NATURWISSENSCHAFTLER,  
ÖKONOMEN UND LANDWIRTE · BAND 11

Herausgeber: Prof. Dr. O. Beyer, Magdeburg · Prof. Dr. H. Erfurth, Merseburg  
Prof. Dr. O. Greuel † · Prof. Dr. H. Kadner, Dresden  
Prof. Dr. K. Manteuffel, Magdeburg · Doz. Dr. G. Zeidler, Berlin

---

PROF. DR. W. SCHULTZ-PISZACHICH

# Tensoralgebra und -analysis

2., BEARBEITETE AUFLAGE



BSB B. G. TEUBNER VERLAGSGESELLSCHAFT  
1979

Verantwortlicher Herausgeber:

Dr. sc. nat. Karl Manteuffel, ordentlicher Professor für mathematische Methoden der Operationsforschung an der Technischen Hochschule Otto von Guericke, Magdeburg

Autor:

Dr. phil. et rer. nat. habil. Wolfgang Schultz-Piszachich, ordentlicher Professor für Analysis an der Ingenieurhochschule Köthen

Als Lehrbuch für die Ausbildung an Universitäten und Hochschulen der DDR anerkannt.

Berlin, November 1978

Minister für Hoch- und Fachschulwesen

© BSB B. G. Teubner Verlagsgesellschaft, Leipzig, 1977

2. Auflage

VLN 294-375/15/79 · LSV 1034

Lektor: Dorothea Ziegler

Printed in the German Democratic Republic

Gesamtherstellung; INTERDRUCK Graphischer Großbetrieb Leipzig — III/18/97

Bestell-Nr. 665 825 4

DDR 7,— M

## Vorwort zur ersten Auflage

Der Tensorkalkül ist die wichtigste Methode, physikalisch-technische Vorgänge und Prozesse mathematisch zu formulieren. Zahlreiche Anwendungsbeispiele dienen der „mathematischen Modellierung“ solcher Vorgänge derart, daß ihre Beschreibung nicht von der Wahl des zufällig benutzten Koordinatensystems abhängt. Die Weiterentwicklung der Theorie und der Rechenfertigkeit sollten Hand in Hand gehen. Den Hinweisen zur Lösung der Übungsaufgaben wurde daher breiter Raum gewidmet. Die Aufgaben dienen der Rechenübung und Stoffergänzung. Aus Platzgründen müssen wir uns im Text gelegentlich auf die Ergebnisse von Übungsaufgaben stützen.

Ausgehend von einfachen Grundbegriffen werden die notwendigen Verallgemeinerungen schrittweise vorgenommen. Dieses etwas umständliche Vorgehen erfolgt aus didaktischen Gründen. Alle Zwischenstufen können natürlich durch Spezialisierung aus der ko- und kontravarianten Darstellung des 6. Kapitels zurückgewonnen werden.

Neben der Koordinatendarstellung gibt es die Komponentendarstellung in Summenform sowie die koordinatenfreie Darstellung für einen Tensor. Wir beschränken uns nicht wie üblich auf eine der Darstellungsmöglichkeiten, sondern behandeln sämtliche Methoden der Tensorrechnung ausführlich. Die Stoffauswahl ist auf die Belange einer effektiven *Einführung* in die Tensoralgebra und -analysis zugeschnitten, die den Leser befähigen soll, weiterführende Literatur mit Verständnis lesen zu können.

Für wertvolle Hinweise danke ich Herrn Prof. Dr. E. Lanckau (TH Karl-Marx-Stadt) und dem Herausgeber Herrn Prof. Dr. K. Manteuffel (TH Magdeburg). Herrn Prof. em. Dr. H. Schubert (MLU Halle) danke ich besonders für Literaturhinweise und -ausleihe. Bei der Ausarbeitung der Übungsaufgaben hat Herr Dr. U. Werner (IH Köthen) in dankenswerter Weise mitgewirkt. Dem Verlag sei für die Gestaltung des 11. Bandes und für die gute Zusammenarbeit herzlich gedankt.

Magdeburg, November 1975

W. Schultz-Piszachich





# Inhalt

1.	Tensorielle Aspekte der Vektoralgebra .....	7
1.1.	Vektoren .....	7
1.2.	Tensoren erster Stufe. Orthogonale Koordinatentransformationen .....	9
1.3.	Invarianz des skalaren und vektoriellen Produktes .....	13
1.4.	Invarianz des Spatproduktes .....	17
1.5.	Multilinearformen. Tensoren $n$ -ter Stufe .....	20
2.	Tensoralgebra mit kartesischer Basis .....	25
2.1.	Tensoroperationen .....	25
2.2.	Tensoren in Komponentendarstellung. Punkttransformationen .....	27
2.3.	Antisymmetrische Tensoren .....	31
2.4.	Rechenkalkül mit <b>E</b> -Tensoren .....	34
3.	Symmetrische Tensoren 2. Stufe. Tensorfelder. Drehtensor .....	38
3.1.	Einheitstensor und Spannungstensor .....	38
3.2.	Tensorfelder. Isotrope Tensoren .....	41
3.3.	Der allgemeine Drehtensor 2. Stufe .....	42
3.4.	Hauptachsenform und skalare Invariante eines symmetrischen Tensors 2. Stufe. Hauptachsentransformation .....	45
3.5.	Tensor der Trägheitsmomente. Tensorellipsoid .....	47
4.	Vektor- und Tensoranalysis mit orthonormierter Basis .....	51
4.1.	Gradientenfelder, Divergenz und Rotor eines Tensorfeldes erster Stufe .....	51
4.2.	Einfache Nabla-Operationen .....	53
4.3.	Mehrfache Nabla-Operationen .....	56
4.4.	Invarianz des Nabla-Operators. Integralsätze nach Gauß .....	58
5.	Ausgewählte Anwendungen .....	60
5.1.	Lorentztransformationen .....	60
5.2.	Kräfte- und Momentengleichgewicht .....	62
5.3.	Kugeltensor. Deviator. Verzerrungstensor. Navier-Stokes-Tensor .....	63
5.4.	Die Maxwell'schen Gleichungen der Elektrodynamik .....	66
5.5.	Bilanzgleichungen .....	68
5.6.	Wirbelfelder. Integralsätze nach Stokes. Inkompatibilitätstensor .....	69
6.	Einführung in die Tensoralgebra mit ko- und kontravarianter Basis .....	73
6.1.	Ko- und kontravariante Basisvektoren und Tensorkoordinaten .....	73
6.2.	Die Transformationsgesetze für die Tensorkoordinaten .....	74
6.3.	Tensor der Metrikkoeffizienten .....	77
6.4.	Tensorprodukte. Der ko- und kontravariante <b>E</b> -Tensor .....	78

6	Inhalt	
7.	Einführung in die Tensoranalysis mit ko- und kontravarianter Basis	82
7.1.	Krummlinige Flächenkoordinaten, Vektor des Flächenelements, Zirkulation	82
7.2.	Krummlinige Koordinaten des Raumes $R^3$ und der Ebene $R^2$	84
7.3.	Ortsabhängige Bezugssysteme	87
7.4.	Die Christoffelsymbole	90
8.	Riemannsche Krümmungstensoren	93
8.1.	Kovariante Ableitungen	93
8.2.	Der Riemann-Christoffel-Tensor (RCT)	94
8.3.	Berechnung des RCT in zweidimensionalen Beispielräumen	96
8.4.	Zum Ricci-Kalkül	98
9.	Hinweise zur Lösung der Übungsaufgaben	100
	Literatur	105
	Namen- und Sachregister	106

# 1. Tensorielle Aspekte der Vektoralgebra

## 1.1. Vektoren

Die Vektoralgebra im *dreidimensionalen euklidischen Raum* kennen Sie bereits aus der „Linearen Algebra“ (Band 13 dieses Lehrwerks). Eine Einführung in die Vektoralgebra ist daher nicht beabsichtigt. Es sollen nur jene Begriffe und Zusammenhänge herausgestellt werden, die für die Tensorrechnung wichtig sind. Dabei ändern wir die Ihnen geläufige Bezeichnungsweise, um uns Schreibarbeit zu ersparen. Im folgenden wird der Ihnen durch die Anschauung vertraute dreidimensionale euklidische Raum zugrunde gelegt und mit  $R^3$  bezeichnet.

Die Achsen eines *kartesischen Koordinatensystems* (KS) stehen paarweise aufeinander senkrecht. Die Einheiten werden auf allen drei Achsen gleich groß gewählt. In einem solchen Bezugssystem wollen wir die Einheitsvektoren in Richtung der positiven  $x$ -,  $y$ -,  $z$ -Achse respektive mit  $\mathbf{e}_1$ ,  $\mathbf{e}_2$ ,  $\mathbf{e}_3$  bezeichnen:

$$|\mathbf{e}_1| = |\mathbf{e}_2| = |\mathbf{e}_3| = 1, \quad \mathbf{e}_1 \perp \mathbf{e}_2 \perp \mathbf{e}_3.$$

Die so definierten Koordinateneinheitsvektoren  $\mathbf{e}_1$ ,  $\mathbf{e}_2$ ,  $\mathbf{e}_3$  bilden eine orthonormierte Basis. Bezüglich dieser Basis erhält ein Vektor  $\mathbf{u}$  die *Komponentendarstellung*

$$\mathbf{u} = u_1 \mathbf{e}_1 + u_2 \mathbf{e}_2 + u_3 \mathbf{e}_3 = \sum_{i=1}^3 u_i \mathbf{e}_i. \quad (1.1)$$

Abgesehen von physikalischen Dimensionen sind die  $u_i$  Zahlen. Man nennt sie die *Koordinaten* des Vektors  $\mathbf{u}$ . Die drei Summanden  $u_1 \mathbf{e}_1$ ,  $u_2 \mathbf{e}_2$ ,  $u_3 \mathbf{e}_3$  sind die *Komponenten* des Vektors  $\mathbf{u}$  (auch *vektorielle Komponenten* genannt).

Allgemein wird ein „eigentlicher“ Vektor als Repräsentant einer *Translation* angesehen, wobei alle Punkte des Raumes oder eines Raumteils (z. B. eines starren Körpers) die gleiche Parallelverschiebung erfahren. In dieser Definition ist der Vektor vom speziellen KS unabhängig. Physikalische Vektoren wie z. B. Geschwindigkeit und Beschleunigung, elektrische und magnetische Feldstärke sind eigentliche Vektoren, d. h. *Tensoren erster Stufe*. Damit ist gemeint, daß das geometrische Bild des eigentlichen Vektors als gerichtete Strecke mit Länge, Richtung und Richtungssinn ein geometrisches Objekt darstellt, das sich bei beliebiger Parallelverschiebung nicht ändert und nicht vom zufällig benutzten KS abhängt. Es werden also *freie Vektoren* zugrunde gelegt, die geometrisch von jedem beliebigen Raumpunkt aus abgetragen werden können. Zwei Vektoren sind gleich,  $\mathbf{u} = \mathbf{v}$ , wenn sie durch Parallelverschiebung gleichsinnig zur Deckung gebracht werden können. Das bedeutet algebraisch  $u_1 = v_1, u_2 = v_2, u_3 = v_3$  und folgt aus der linearen Unabhängigkeit der kartesischen Basisvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ . In der Geometrie wird man verlangen, daß ein geometrisches Objekt, etwa eine Ebene, selbständige, also vom KS unabhängige Bedeutung hat. Auch aus dieser Forderung läßt sich, wie wir sehen werden, der Tensorbegriff herleiten.

Zur Frage der *Orientierung* eines KS betrachten wir drei nicht komplanare Vektoren  $\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}$ , die von einem beliebigen Punkt abgetragen werden. Der Endpunkt des Vektors  $\mathbf{u}$  werde (auf kürzestem Wege nach Bild 1.1) in die gleichsinnige Richtung des Vektors  $\mathbf{v}$  gedreht. Wir erhalten eine Schraubenlinie, wenn sich der Endpunkt von  $\mathbf{u}$

bei dieser Drehbewegung gleichzeitig und gleichsinnig in Richtung des Vektors  $w$  bewegt. Ergibt sich dabei eine Rechtsschraube nach Bild 1.1 wie beim üblichen Korkenzieher, dann nennen wir das Vektortripel  $u, v, w$  in dieser Reihenfolge ein *Rechtssystem* (R); ergibt sich hingegen eine Linksschraube nach Bild 1.2, so bilden die

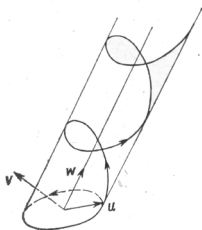


Bild 1.1:  
Rechtsschraubenlinie:  
 $u, v, w$  (R)

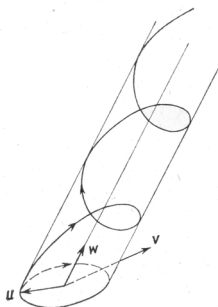


Bild 1.2:  
Linksschraubenlinie:  
 $u, v, w$  (L)

Vektoren  $u, v, w$  in dieser Reihenfolge ein *Linkssystem* (L). Speziell für ein kartesisches KS kann man danach angeben, ob die Basisvektoren  $e_1, e_2, e_3$  in dieser Reihenfolge nach Bild 1.3a ein Rechtssystem oder nach Bild 1.3b ein Linkssystem bilden. Man sagt auch, das KS sei *rechts-* oder *linksorientiert*.

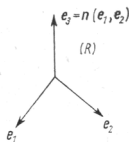


Bild 1.3a:  
Rechtssystem:  
 $e_1, e_2, e_3$  (R)

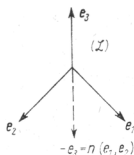


Bild 1.3b:  
Linkssystem:  
 $e_1, e_2, e_3$  (L)

**Vereinbarung 1.1:** Solange wir uns auf ein kartesisches KS beziehen, wird vereinbart, daß die kartesischen Basisvektoren mit der Bezeichnung  $e_1, e_2, e_3$  in dieser Reihenfolge ein Rechtssystem bilden.

Dann bilden auch die Koordinateneinheitsvektoren in der Reihenfolge  $e_2, e_3, e_1$  und  $e_3, e_1, e_2$  ein (R), aber in der Reihenfolge  $e_2, e_1, e_3$  und  $e_3, e_2, e_1$  sowie  $e_1, e_3, e_2$  ein (L). Bei Vektoren mit anderer Bezeichnung, z. B.  $\tilde{e}_1, \tilde{e}_2, \tilde{e}_3$  oder  $u, v, w$  muß in jedem Falle geprüft werden, ob es sich um ein (R) oder (L) handelt.

Wir schreiben  $e_1, e_2, e_3$  für die Basisvektoren eines kartesischen KS an Stelle von  $i, j, k$ , um die Summationsvereinbarung nach Einstein benutzen zu können.



**Vereinbarung 1.2:** Es wird vereinbart, daß überall dort, wo zwei gleiche lateinische Buchstabenindizes auftreten, über diese von 1 bis 3 zu summieren ist, sofern nicht ausdrücklich etwas anderes gesagt wird.

Mit dieser Vorschrift ersparen wir uns das Aufschreiben des Summenzeichens. Die Komponentendarstellung (1.1) erhält nunmehr die einfache Formulierung

$$\mathbf{u} = u_i \mathbf{e}_i. \quad (1.2)$$

*Beispiel 1.1:* Die Doppelsumme  $a_{ik}b_{ki}$  soll ausgeschrieben werden. Zunächst ist

$$a_{ik}b_{ki} = a_{1k}b_{k1} + a_{2k}b_{k2} + a_{3k}b_{k3},$$

wenn man die Summation bezüglich  $i$  ausführt. Es ist aber auch über  $k$  zu summieren mit dem Ergebnis

$$\begin{aligned} a_{ik}b_{ki} &= a_{11}b_{11} + a_{12}b_{21} + a_{13}b_{31} \\ &\quad + a_{21}b_{12} + a_{22}b_{22} + a_{23}b_{32} \\ &\quad + a_{31}b_{13} + a_{32}b_{23} + a_{33}b_{33}. \end{aligned}$$

*Aufgabe 1.1:* Man schreibe die Doppelsumme  $a_{ij}b_{ij}$  und die dreifache Summe  $\varepsilon_{ijk}a_ib_jc_k$  ausführlich!

## 1.2. Tensoren erster Stufe. Orthogonale Koordinatentransformationen

Das *skalare Produkt*  $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}$  der Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  wird mit einem Zwischenpunkt gekennzeichnet. Das Ergebnis ist eine skalare Größe.

**Definition 1.1:** Die skalare Multiplikation zweier Koordinateneinheitsvektoren ergibt

$$\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \delta_{ik}, \quad (1.3)$$

wo  $\delta_{ik}$  das Kronecker-Symbol bedeutet:

$$\delta_{ik} = 0 \text{ für } i \neq k, \quad \delta_{ik} = 1 \text{ für } i = k. \quad (1.4)$$

Nach (1.4) gilt

$$\delta_{11} = \delta_{22} = \delta_{33} = 1, \quad \delta_{12} = \delta_{21} = 0$$

usw., aber

$$\delta_{kk} = \delta_{11} + \delta_{22} + \delta_{33} = 3. \quad (1.5)$$

In der Definition darf bezüglich

$$\delta_{ik} = 1 \quad \text{für } i = k$$

nicht summiert werden, was man in Zweifelsfällen mit  $\delta_{(kk)} = 1$  andeuten kann. Mittels (1.2), (1.3) und (1.4) erhalten wir das Skalarprodukt

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = u_i \mathbf{e}_i \cdot v_k \mathbf{e}_k = u_i v_k \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = u_i v_k \delta_{ik},$$

also bei Beachtung der Summationsvereinbarung den *Skalar*

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = u_k v_k = u_1 v_1 + u_2 v_2 + u_3 v_3. \quad (1.6)$$

Wird nämlich über  $i$  summiert, so entsteht

$$u_i v_k \delta_{ik} = u_k v_k \delta_{(kk)} = u_k v_k.$$

Das skalare Produkt ist *kommutativ*

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{u} \quad (1.7)$$

wegen  $u_k v_k = v_k u_k$ .

*Beispiel 1.2:* Denkt man sich die Masse eines Teilchens in seinem Schwerpunkt konzentriert, so spricht man von einem „*Massenpunkt*“, der sich mit der Geschwindigkeit  $\mathbf{v}$  bewegen möge. Seine kinetische Energie ist dann

$$E_{\text{kin}} = \frac{m}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2).$$

Wir führen die Kurzbezeichnung  $\mathbf{v}^2$  ein mit der

$$\textbf{Vereinbarung 1.3: } \mathbf{v} \cdot \mathbf{v} = v_k v_k = \mathbf{v}^2, \quad (1.8)$$

so daß

$$E_{\text{kin}} = \frac{m}{2} v_k v_k = \frac{m}{2} \mathbf{v}^2 \quad (1.8)$$

geschrieben werden kann.

Der Übergang von einem Bezugssystem  $B$  zu einem anderen  $\bar{B}$  werde mit einer linearen Transformation vollzogen, wobei ein betrachteter *Punkt festgehalten* wird. Eine solche Transformation heißt *Koordinatentransformation*. Wegen der Summationsvereinbarung wollen wir künftig die kartesischen Koordinaten  $x, y, z$  durchnumerieren und dafür  $x_1, x_2, x_3$  schreiben! Derselbe Punkt habe dann in  $B$  die Koordinaten  $x_1, x_2, x_3$ , dagegen in  $\bar{B}$  die Koordinaten  $\bar{x}_1, \bar{x}_2, \bar{x}_3$ . Der Übergang von einem Bezugssystem zum anderen wird von einer *Transformationsmatrix* vermittelt. Wir wollen uns dabei auf *homogene lineare Transformationen* beschränken, indem wir Parallelverschiebungen des KS ausschließen. (Im Bedarfsfall werden Translationen des Bezugssystems gesondert untersucht.) Die Bezugssysteme  $B$  und  $\bar{B}$  haben bei diesen Transformationen immer denselben Ursprung (Nullpunkt), so daß für die Ortsvektoren  $\mathbf{x} = x_i \mathbf{e}_i$  und  $\bar{\mathbf{x}} = \bar{x}_k \bar{\mathbf{e}}_k$  desselben Punktes in beiden Bezugssystemen gilt:  $\mathbf{x} = x_i \mathbf{e}_i = \bar{x}_k \bar{\mathbf{e}}_k = \bar{\mathbf{x}}$ .

Zur Einführung betrachten wir speziell *Drehtransformationen*, die  $B$  in  $\bar{B}$  überführen. Das sind Drehungen des Bezugssystems  $B$  um eine Achse, die durch den festgehaltenen Nullpunkt (Ursprung des KS) geht. Nach wie vor benutzen wir kartesische Bezugssysteme, so daß ein Dreiein  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  wie ein starrer Körper in die neue Lage  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$  gedreht wird. Dabei sind die  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$  wieder kartesische Einheitsvektoren in gleicher Orientierung wie  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ . (Bei Spiegelung an einer Ebene durch den Ursprung würde sich die Orientierung ändern.) Es muß also gelten

$$\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \delta_{ik}, \quad \bar{\mathbf{e}}_i \cdot \bar{\mathbf{e}}_k = \delta_{ik}. \quad (1.9)$$

Der zum Vektor  $\mathbf{v}$  gehörige *Einheitsvektor* werde mit  $\mathbf{v}^0$  gekennzeichnet,  $|\mathbf{v}^0| \doteq 1$ . Seine Koordinaten sind die Richtungskosinus mit den Koordinatenachsen. Bezeichnet  $(\mathbf{v}, \mathbf{e}_i)$  den kleineren Winkel zwischen den Vektoren  $\mathbf{v}$  und  $\mathbf{e}_i$ , so erhält  $\mathbf{v}^0$  die Komponentendarstellung

$$\mathbf{v}^0 = \mathbf{e}_i \cos(\mathbf{v}, \mathbf{e}_i).$$

Ein Basisvektor des neuen Bezugssystems  $\bar{B}$  wird also im alten KS  $B$  zerlegt in

$$\bar{\mathbf{e}}_k = \mathbf{e}_l \cos(\bar{\mathbf{e}}_k, \mathbf{e}_l). \quad (1.10)$$

Umgekehrt werde  $\mathbf{w}^0$  in  $\bar{B}$  dargestellt:

$$\mathbf{w}^0 = \bar{\mathbf{e}}_l \cos(\mathbf{w}, \bar{\mathbf{e}}_l).$$

Ein Basisvektor des alten KS  $B$  erhält somit im neuen KS  $\bar{B}$  die Komponentendarstellung

$$\mathbf{e}_k = \bar{\mathbf{e}}_l \cos(\mathbf{e}_k, \bar{\mathbf{e}}_l). \quad (1.11)$$

Jede *Drehung* des ursprünglichen KS um eine Achse durch den Nullpunkt und jede *Spiegelung* des ursprünglichen KS an einer Ebene durch den Nullpunkt, die auch als *Umlegung* bezeichnet wird, überführt das kartesische Basissystem  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  in eine neue kartesische Basis  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$ . Die vorstehenden Formeln gelten für Koordinatentransformationen nicht nur bei Drehung, sondern auch bei Umlegung des kartesischen KS.

**Definition 1.2:** Die **orthogonalen Koordinatentransformationen** umfassen **Drehungen und Umlegungen des kartesischen Bezugssystems**. Sie werden von einer **orthogonalen Matrix**  $\underline{C} = ((c_{kl}))$  mit den 9 Elementen  $c_{kl}$  vermittelt. Die **Transformationskoeffizienten**  $c_{kl}$  werden wie folgt definiert:

$$\begin{aligned} c_{kl} &= \cos(\bar{\mathbf{e}}_k, \mathbf{e}_l) = \cos(\mathbf{e}_l, \bar{\mathbf{e}}_k), \\ c_{lk} &= \cos(\bar{\mathbf{e}}_l, \mathbf{e}_k) = \cos(\mathbf{e}_k, \bar{\mathbf{e}}_l). \end{aligned} \quad (1.12)$$

Der erste Index der Transformationskoeffizienten bezieht sich auf einen Basisvektor von  $\bar{B}$ , der zweite Index auf einen Basisvektor von  $B$ . Aus (1.10) und (1.11) liest man mit (1.12) die Transformationsformeln

$$\bar{\mathbf{e}}_k = c_{kl} \mathbf{e}_l, \quad \mathbf{e}_k = c_{lk} \bar{\mathbf{e}}_l \quad (1.13)$$

ab, die Sie in anderer Bezeichnungsweise aus der „Linearen Algebra“ kennen.

Wird vorausgesetzt, daß der Vektor  $\mathbf{v}$  ein Tensor 1. Stufe sei, so muß mit (1.13) gelten

$$\mathbf{v} = v_k \mathbf{e}_k = v_k c_{lk} \bar{\mathbf{e}}_l = \bar{v}_l \bar{\mathbf{e}}_l = \bar{\mathbf{v}}$$

und

$$\bar{\mathbf{v}} = \bar{v}_k \bar{\mathbf{e}}_k = \bar{v}_k c_{kl} \mathbf{e}_l = v_l \mathbf{e}_l = \mathbf{v}.$$

Es folgt

$$\bar{v}_l = c_{lk} v_k, \quad v_l = c_{kl} \bar{v}_k.$$

Auf die Wahl der Buchstabenindizes kommt es nicht an; bei einer Umbezeichnung müssen die vorher gleichen Buchstaben aber wieder durch gleiche Buchstaben ersetzt werden! Die Transformationsgesetze lauten dann auch

$$\bar{v}_k = c_{kl} v_l, \quad v_k = c_{lk} \bar{v}_l \quad (1.14)$$

neben

$$\bar{\mathbf{e}}_k = c_{kl} \mathbf{e}_l, \quad \mathbf{e}_k = c_{lk} \bar{\mathbf{e}}_l. \quad (1.13)$$

**Definition 1.3:** Ein **Tensor 1. Stufe** ist ein System von drei Zahlen ( $v_1, v_2, v_3$ ), seinen **Koordinaten**, die sich bei **Drehung oder Umlegung des kartesischen Bezugssystems** nach dem Gesetz (1.14) transformieren.

**Vereinbarung 1.4:** Der Tensorbegriff wird im folgenden ohne besonderen Vermerk auf die Gruppe der orthogonalen Koordinatentransformationen bezogen. Die Gruppe der Lorentztransformationen und die Gruppe der homogenen linearen Koordinatentransformationen werden später besonders angesprochen.

**Satz 1.1:**  *$B$  sei ein kartesisches Bezugssystem mit den Koordinateneinheitsvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ , entsprechend  $\bar{B}$  ein kartesisches Bezugssystem mit den Koordinateneinheitsvektoren  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$ . Die Koordinatensysteme  $B$  und  $\bar{B}$  haben den gleichen Nullpunkt. Ein Vektor mit der Komponentendarstellung  $\mathbf{v} = v_i \mathbf{e}_i$  in  $B$  bzw.  $\bar{\mathbf{v}} = \bar{v}_k \bar{\mathbf{e}}_k$  in  $\bar{B}$  ist ein Tensor 1. Stufe, wenn die **Invarianzbedingung***

$$\mathbf{v} = \bar{\mathbf{v}}, \quad v_i \mathbf{e}_i = \bar{v}_k \bar{\mathbf{e}}_k \quad (1.15)$$

bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  (und umgekehrt) erfüllt ist.

Aus der Invarianzforderung (1.15) hatten wir mittels (1.13) die Transformationsgesetze (1.14) für die Koordinaten eines einstufigen Tensors abgeleitet. Durch Vergleich von (1.14) mit (1.13) erkennt man den

**Satz 1.2:** *Die Koordinaten  $v_k$  eines Tensors 1. Stufe transformieren sich nach dem gleichen Gesetz wie die kartesischen Basisvektoren  $\mathbf{e}_k$ .*

Folglich kann das System der kartesischen Basisvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  insgesamt *nicht* mit Tensoren 1. Stufe gebildet werden. Denn bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  kann die Invarianzforderung (1.15) nicht für alle Basisvektoren in der Form  $\mathbf{e}_1 = \bar{\mathbf{e}}_1, \mathbf{e}_2 = \bar{\mathbf{e}}_2, \mathbf{e}_3 = \bar{\mathbf{e}}_3$  erfüllt werden. Liegen im allgemeinen die Drehachse und die Spiegelebene schräg zu den Koordinatenachsen, dann gilt sogar  $\mathbf{e}_i \neq \bar{\mathbf{e}}_i$  für  $i = 1, 2, 3$ , d. h. die Basisvektoren sind *nicht* Tensoren 1. Stufe. Wir nennen das kartesische Basissystem  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  eine *kartesische Basis 1. Stufe*. Es folgt der

**Satz 1.3:** *Eine kartesische Basis 1. Stufe kann nicht vollständig mit Tensoren 1. Stufe gebildet werden. Die Koordinateneinheitsvektoren sind insgesamt keine Tensoren 1. Stufe.*

**Beispiel 1.3:** Bei Drehung um die  $x_3$ -Achse gilt zwar  $\mathbf{e}_3 = \bar{\mathbf{e}}_3$ , aber  $\mathbf{e}_1 \neq \bar{\mathbf{e}}_1$  und  $\mathbf{e}_2 \neq \bar{\mathbf{e}}_2$ . Bei Spiegelung an der  $x_1, x_2$ -Ebene gilt zwar  $\mathbf{e}_1 = \bar{\mathbf{e}}_1, \mathbf{e}_2 = \bar{\mathbf{e}}_2$ , aber  $\mathbf{e}_3 \neq \bar{\mathbf{e}}_3$ , nämlich  $\bar{\mathbf{e}}_3 = -\mathbf{e}_3$ .

Nach (1.13) und (1.9) bilden wir die Skalarprodukte

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{e}}_i \cdot \bar{\mathbf{e}}_k &= c_{il} \mathbf{e}_l \cdot c_{km} \mathbf{e}_m = c_{il} c_{km} \delta_{lm} = c_{il} c_{kl} = \delta_{ik}, \\ \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k &= c_{li} \bar{\mathbf{e}}_l \cdot c_{mk} \bar{\mathbf{e}}_m = c_{li} c_{mk} \delta_{lm} = c_{li} c_{lk} = \delta_{ik} \end{aligned}$$

und erhalten die wichtigen Beziehungen

$$c_{il} c_{kl} = \delta_{ik}, \quad c_{li} c_{lk} = \delta_{ik}. \quad (1.16)$$

Das bedeutet für die Transformationsmatrix

$$\underline{C} = \begin{pmatrix} c_{11} & c_{12} & c_{13} \\ c_{21} & c_{22} & c_{23} \\ c_{31} & c_{32} & c_{33} \end{pmatrix} = ((c_{ik})),$$

die eine Drehung oder Spiegelung des kartesischen Bezugssystems vermittelt, daß die Quadratsumme der Elemente einer Zeile oder Spalte gleich eins, die Produktsumme der Elemente zweier verschiedener Zeilen oder Spalten gleich null ist, z. B.

$$c_{12}^2 + c_{22}^2 + c_{32}^2 = 1, \quad c_{11}c_{31} + c_{12}c_{32} + c_{13}c_{33} = 0 \text{ usw.}$$



(„Quadrat- bzw. Produktsumme“ soll heißen: Summe der Quadrate bzw. Produkte). Eine solche Matrix heißt *orthogonal*.

**Vereinbarung 1.5:** Wir benutzen die Schreibweise

$$\underline{C} = ((c_{ik})), \quad \det \underline{C} = \|c_{ik}\|$$

für die Matrix  $\underline{C}$  und ihre Determinante  $\det \underline{C}$ . Es wird  $\det \underline{C} \neq 0$  vorausgesetzt.

Nach (1.16) gilt in Matrixschreibweise

$$((c_{il}c_{kl})) = ((c_{il}c_{ik})) = ((\delta_{ik}))$$

oder in symbolischer Form

$$\underline{C}\underline{C}^T = \underline{C}^T\underline{C} = \underline{I}, \quad (1.17)$$

wenn  $\underline{C}^T$  die bezüglich  $\underline{C}$  transponierte Matrix und  $\underline{I} = ((\delta_{ik}))$  die Einheitsmatrix bedeuten. Wird (1.17) mit der Grundbeziehung

$$\underline{C}\underline{C}^{-1} = \underline{C}^{-1}\underline{C} = \underline{I}$$

verglichen, so folgt

$$\underline{C}^{-1} = \underline{C}^T, \quad (1.18)$$

wo  $\underline{C}^{-1}$  die bezüglich  $\underline{C}$  inverse Matrix bezeichnet. Die Eigenschaft (1.18) wird meistens als Definitionsgleichung für orthogonale Matrizen vorangestellt. Wegen (1.18) lautet die Auflösung des linearen Gleichungssystems (1.14)  $\bar{v}_k = c_{kl}v_l$  einfach  $v_k = c_{lk}\bar{v}_l$ .

*Orthogonale Matrizen* sind mit den Eigenschaften (1.16) oder (1.18) vollständig charakterisiert.

**Aufgabe 1.2:** Man zeige, daß für die Koeffizientenmatrix  $\underline{C}$  bei orthogonaler Koordinatentransformation gilt

$$\|c_{ik}\|^2 = \|\delta_{ik}\| = 1,$$

$$\det \underline{C} = \|c_{ik}\| = \pm 1.$$

Im Abschnitt 1.4. beweisen wir den

**Satz 1.4:**

$$\|c_{ik}\| = +1 \text{ (Drehung)}, \quad \|c_{ik}\| = -1 \text{ (Umlegung)}, \quad (1.19)$$

d. h. bei Drehung oder Umlegung des kartesischen KS gilt

$$\det \underline{C} = +1 \quad \text{oder} \quad \det \underline{C} = -1.$$

### 1.3. Invarianz des skalaren und vektoriellen Produktes

Die Vektoralgebra wird in dem Umfang, wie sie in Band 13 behandelt wurde, als bekannt vorausgesetzt. Wir geben nur eine Übersicht (mit Ergänzungen) über das, was hier gebraucht wird. Das geometrische Bild eines eigentlichen Vektors ist mit Länge, Richtung und Richtungssinn (Orientierung) bestimmt. Eine Gerade besitzt als

geometrisches Gebilde eine Richtung, aber keinen Richtungssinn. Die *koordinatenfreie Darstellung des Vektors*

$$\mathbf{v} = |\mathbf{v}| \mathbf{v}^0 \quad (1.20)$$

besagt natürlich, daß es sich um einen Tensor 1. Stufe handelt, denn die geometrischen Kenngrößen des Vektors hängen nicht von einem KS ab. Hier bedeuten  $|\mathbf{v}|$  die Norm des Vektors  $\mathbf{v}$  und  $\mathbf{v}^0$  den zu  $\mathbf{v}$  gehörigen Einheitsvektor mit der Norm  $|\mathbf{v}^0| = 1$ .

*Beispiel 1.4:* Ein Massenpunkt bewegt sich auf einer Bahnkurve mit einem Geschwindigkeitsvektor  $\mathbf{v}$ , der in jedem Kurvenpunkt die Richtung der Bahntangente besitzt. Durch die mechanische Bewegung wird ein Durchlaufungssinn der Kurve vorgeschrieben, so daß der Geschwindigkeitsvektor  $\mathbf{v}$  einen Richtungssinn erhält. Die Norm des Geschwindigkeitsvektors heißt auch „Größe der Geschwindigkeit“. Die Größe der Geschwindigkeit sei  $|\mathbf{v}| = 50 \text{ [ms}^{-1}\text{]}$ . Im geometrischen Bild wird dem Betrag  $|\mathbf{v}|$  des Vektors eine Länge des Vektorpfeils zugeordnet. Nachdem die konstruktive Längeneinheit, etwa  $10 \text{ [ms}^{-1}\text{]} \triangleq 1 \text{ [cm]}$ , vereinbart worden ist, wird der Betrag des Geschwindigkeitsvektors im geometrischen Bild durch eine Strecke von 5 cm Länge veranschaulicht. Die physikalische Dimension wird der Norm  $|\mathbf{v}| = 10 \text{ [ms}^{-1}\text{]}$  zugewiesen, so daß der Einheitsvektor  $\mathbf{v}^0$ , für sich betrachtet, dimensionslos ist:  $|\mathbf{v}^0| = 1$ . Ist speziell  $|\mathbf{v}| = 1 \text{ [ms}^{-1}\text{]}$  die Größe der Geschwindigkeit, so müßte man  $\mathbf{v} = |\mathbf{v}| \mathbf{v}^0$  mit  $|\mathbf{v}| = 1 \text{ [ms}^{-1}\text{]}$  schreiben.

Die *koordinatenfreie Darstellung des skalaren Produkts* lautet

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = |\mathbf{u}| |\mathbf{v}| \cos(\mathbf{u}, \mathbf{v}). \quad (1.21)$$

Wir denken uns die Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  in einem beliebigen Punkt angesetzt. Dann soll  $(\mathbf{u}, \mathbf{v})$  den kleineren Winkel bezeichnen, den die Vektoren einschließen. Die Festlegung  $(\mathbf{v}, \mathbf{u}) = -(\mathbf{u}, \mathbf{v})$  bedeutet  $\cos(\mathbf{v}, \mathbf{u}) = \cos(\mathbf{u}, \mathbf{v})$ , aber  $\sin(\mathbf{v}, \mathbf{u}) = -\sin(\mathbf{u}, \mathbf{v})$ . Winkel  $(\mathbf{u}, \mathbf{v})$  und Längen  $|\mathbf{u}|$ ,  $|\mathbf{v}|$  sind geometrische Bestimmungsstücke, die nicht vom KS abhängen. Mit (1.21) wird unterstellt, daß es sich um Tensoren 1. Stufe handelt, daß also auch  $u_i v_i = \bar{u}_i \bar{v}_i$  gilt. Aus (1.21) folgt wieder (1.7)  $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{u}$  sowie

$$v_i = \mathbf{v} \cdot \mathbf{e}_i = |\mathbf{v}| \cos(\mathbf{v}, \mathbf{e}_i). \quad (1.22)$$

*Aufgabe 1.3:* Mit den drei Seitenvektoren  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{a} + \mathbf{b} = \mathbf{c}$  werde ein Dreieck konstruiert. Der „Kosinussatz“ ist mittels  $(\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{a} + \mathbf{b}) = \mathbf{c} \cdot \mathbf{c}$  bei Berücksichtigung von (1.21) und (1.7) herzuleiten. Man ergänze das Dreieck zum Parallelogramm und bilde die Diagonalvektoren. Mit Hilfe des skalaren Produkts ist zu zeigen, daß die Diagonalen eines Rhombus,  $|\mathbf{a}| = |\mathbf{b}|$ , aufeinander senkrecht stehen.

Das Skalarprodukt hat ursprünglich durch den Begriff der technischen *Arbeit*  $W = \mathbf{f} \cdot \mathbf{s}$  Eingang in die Anwendungen gefunden. Wegen

$$W = \mathbf{f} \cdot \mathbf{s} = |\mathbf{f}| \cos(\mathbf{f}, \mathbf{s}) |\mathbf{s}| = |\mathbf{s}| \cos(\mathbf{s}, \mathbf{f}) |\mathbf{f}|$$

ist die Arbeit gleich der skalaren Projektion des Kraftvektors  $\mathbf{f}$  in Richtung des Weges mal Weglänge oder auch gleich der skalaren Projektion des Wegvektors  $\mathbf{s}$  auf die Kraftrichtung mal Größe der Kraft. „Größe der Kraft“ ist gleichbedeutend mit der Norm des Kraftvektors. Von gleicher physikalischer Dimension ist das *Drehmoment*. Es stellt aber einen Vektor  $\mathbf{M}$  dar mit folgenden Bestimmungsgrößen: Betrag des Vektors als Größe des Drehmoments „Kraft mal Hebelarm“, Richtung des Vektors in Richtung der momentanen Drehachse und Richtungssinn des Vektors, orientiert nach dem Drehsinn. Man schreibt  $\mathbf{M} = \mathbf{x} \times \mathbf{f}$  und benutzt das Zeichen  $\times$  als Symbol für die vektorielle Multiplikation.

Das *vektorielle Produkt*  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  wollen wir zunächst geometrisch einführen. Die eigentlichen Vektoren  $\mathbf{u} \neq \mathbf{0}$  und  $\mathbf{v} \neq \mathbf{0}$  werden in einem beliebigen Raumpunkt abgetragen und zu einem Parallelogramm ergänzt. Der positive *Flächeninhalt des Parallelogramms* ist  $|\mathbf{u}| |\mathbf{v}| \sin(\mathbf{u}, \mathbf{v}) > 0$ , wenn die Vektoren nicht parallel gerichtet sind. Die Ebene des Parallelogramms liegt aber im allgemeinen schräg zu den Koordinatenachsen. Der Betrag des Vektors  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  sei

$$|\mathbf{u} \times \mathbf{v}| = |\mathbf{u}| |\mathbf{v}| |\sin(\mathbf{u}, \mathbf{v})|. \quad (1.23)$$

Wir definieren jetzt den *Normaleneinheitsvektor*  $\mathbf{n} = \mathbf{n}(\mathbf{u}, \mathbf{v})$  bezüglich des vektoriellen Produkts  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$ . Der Vektor  $\mathbf{n}$  hat die Norm  $|\mathbf{n}| = 1$  und die Richtung der Normalen zur Parallelogrammebene, die von den Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  aufgespannt wird. Der Richtungssinn des Normaleneinheitsvektors  $\mathbf{n} = \mathbf{n}(\mathbf{u}, \mathbf{v})$  wird so definiert, daß die Vektoren  $\mathbf{u}$ ,  $\mathbf{v}$ ,  $\mathbf{n}$  in dieser Reihenfolge ein Rechtssystem (R) bilden. Damit ist das *vektorielle Produkt in der koordinatenfreien Darstellung*

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = |\mathbf{u}| |\mathbf{v}| \sin(\mathbf{u}, \mathbf{v}) \mathbf{n}(\mathbf{u}, \mathbf{v}) \quad (1.24)$$

vollständig definiert. Diese geometrische Konstruktion ist offenbar vom speziellen KS unabhängig.

**Satz 1.5:** Sind  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  Tensoren 1. Stufe, so ist der den Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  nach (1.24) zugeordnete Vektor  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  ein Tensor 1. Stufe, während  $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}$  nach (1.21) einen invarianten Skalar, also einen Tensor nullter Stufe darstellt.

Ein physikalisches Beispiel für ein vektorielles Produkt, das *nicht* mit dem Ortsvektor  $\mathbf{x}$  gebildet wird, ist der Poyntingsche Vektor  $\mathbf{E} \times \mathbf{H}$  der elektromagnetischen Energiestrahlung, wo  $\mathbf{E}$  und  $\mathbf{H}$  die Vektoren der elektrischen und magnetischen Feldstärke bedeuten.

Wegen

$$\mathbf{n}(\mathbf{v}, \mathbf{u}) = -\mathbf{n}(\mathbf{u}, \mathbf{v})$$

gilt nach (1.24) das *Vertauschungsgesetz*

$$\mathbf{v} \times \mathbf{u} = -(\mathbf{u} \times \mathbf{v}), \quad (1.25)$$

das auch „alternierendes Kommutativgesetz“ genannt wird, siehe auch die Bilder 1.3a und 1.3b.

Wir erinnern an das *Assoziativgesetz*

$$\lambda(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = (\lambda\mathbf{u}) \times \mathbf{v} = \mathbf{u} \times (\lambda\mathbf{v}), \quad (1.26)$$

wo  $\lambda$  einen skalaren Faktor bezeichnet, und an das *Distributivgesetz*

$$\mathbf{u} \times (\mathbf{v} + \mathbf{w}) = (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) + (\mathbf{u} \times \mathbf{w}). \quad (1.27)$$

Analog gelten die Gesetze

$$\lambda(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = (\lambda\mathbf{u}) \cdot \mathbf{v} = \mathbf{u} \cdot (\lambda\mathbf{v}), \quad (1.28)$$

$$\mathbf{u} \cdot (\mathbf{v} + \mathbf{w}) = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) + (\mathbf{u} \cdot \mathbf{w}) \quad (1.29)$$

bei skalarer Multiplikation. Ein assoziatives Gesetz der Form  $\mathbf{u} \circ (\mathbf{v} \circ \mathbf{w}) = (\mathbf{u} \circ \mathbf{v}) \circ \mathbf{w}$  gibt es weder bei skalarer noch bei vektorieller Multiplikation.

Von grundlegender Bedeutung ist der nach Band 13 bekannte *Verbindungssatz* (Entwicklungssatz), den wir im Abschnitt 2.4. mit Hilfe der „Strukturformel“ beweisen werden:

$$\mathbf{u} \times (\mathbf{v} \times \mathbf{w}) = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{v} - (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{w} \quad (1.30)$$

bzw.

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \times \mathbf{w} = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{v} - (\mathbf{v} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{u}.$$

Aus (1.30) folgt sofort, daß im allgemeinen

$$\mathbf{u} \times (\mathbf{v} \times \mathbf{w}) \neq (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \times \mathbf{w}$$

gelten muß.

Es seien  $\mathbf{u} \neq \mathbf{0}$  und  $\mathbf{v} \neq \mathbf{0}$ , wenn  $\mathbf{0} = 0\mathbf{e}_1 + 0\mathbf{e}_2 + 0\mathbf{e}_3$  den *Nullvektor* bezeichnet. Dann folgt nach (1.21) aus  $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = 0$ , daß die Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  aufeinander senkrecht stehen, und nach (1.24) aus  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \mathbf{0}$ , daß sie parallel gerichtet sind. Diese Aussagen sind bei gleicher Voraussetzung umkehrbar als *Orthogonalitäts-* und *Kollinearitätsbedingung*.

*Beispiel 1.5:* Bei der Drehung eines starren Körpers um eine feststehende Achse bewegt sich ein Massenpunkt  $P$  auf einem Kreis mit dem tangential gerichteten Geschwindigkeitsvektor  $\mathbf{v}$  in einer Kreisebene senkrecht zur Drehachse. Der Ursprung des KS wird auf der Drehachse angenommen. Sind  $r$  der Kreisradius,  $M$  der Mittelpunkt des Kreises und  $\omega$  die *Winkelgeschwindigkeit* der Kreisbewegung, so können wir in Bild 1.4 die Vektoren  $\overrightarrow{MP} = \mathbf{r} = r\mathbf{r}^0$ ,  $\overrightarrow{OM} = \mathbf{a}$ ,  $\mathbf{v} = r\omega\mathbf{t}$  und  $\mathbf{u} = \omega\mathbf{a}^0$  definieren. Hier sind  $\mathbf{a}^0$  der zum Achsenvektor  $\mathbf{a}$  und  $\mathbf{r}^0$  der zum Radiusvektor  $\mathbf{r}$  gehörige Einheitsvektor sowie  $\mathbf{t}$  der Tangenteneinheitsvektor der Kreisbahn. Der Vektor  $\mathbf{a}$  wird so orientiert, daß bei der Drehbewegung des Punktes  $P$  und seiner gleichzeitigen fiktiven Fortbewegung in gleichsinniger Richtung von  $\mathbf{a}^0$  eine Schraubenlinie entsteht, die zu einer Rechtsschraube gehört.

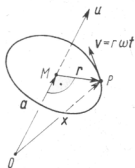


Bild 1.4:  
Drehbewegung  
eines Massenpunktes

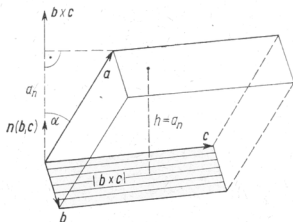


Bild 1.5:  
Spatvolumen:  $[bca] = [abc]$

Damit definiert man den *Drehvektor* als Vektor der Winkelgeschwindigkeit

$$\mathbf{u} = \omega\mathbf{a}^0. \quad (1.31)$$

In Bild 1.4 sieht man auf Grund dieser Festlegung die Richtungsbeziehung der eingeführten Einheitsvektoren:

$$\mathbf{r}^0 \times \mathbf{t} = \mathbf{a}^0. \quad (1.32)$$



*Beispiel 1.6:* Nach Beispiel 1.5 soll die physikalisch wichtige Formel

$$\mathbf{v} = \mathbf{u} \times \mathbf{x} \quad (1.33)$$

mittels (1.31) und (1.32) bewiesen werden. Nach Bild 1.4 ist der Ortsvektor  $\vec{OP} = \mathbf{x} = \mathbf{a} + \mathbf{r}$ . Wir benutzen (1.33) und berechnen

$$\mathbf{v} = \mathbf{u} \times (\mathbf{a} + \mathbf{r}) = (\mathbf{u} \times \mathbf{a}) + (\mathbf{u} \times \mathbf{r}) = \mathbf{u} \times \mathbf{r},$$

da die Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{a}$  **parallel** gerichtet sind. Wird der *Verbindungssatz* (1.30) herangezogen, so folgt

$$\mathbf{r} \times \mathbf{v} = \mathbf{r} \times (\mathbf{u} \times \mathbf{r}) = (\mathbf{r} \cdot \mathbf{r}) \mathbf{u} - (\mathbf{r} \cdot \mathbf{u}) \mathbf{r} = r^2 \mathbf{u},$$

da die Vektoren  $\mathbf{r}$  und  $\mathbf{u}$  **orthogonal** sind. Aus der letzten Gleichung erhalten wir

$$\mathbf{u} = \frac{1}{r^2} (\mathbf{r} \times \mathbf{v}) = \frac{1}{r^2} (r \mathbf{r}^0 \times r \omega \mathbf{t}) = \omega (\mathbf{r}^0 \times \mathbf{t})$$

und mit (1.32) die schon bekannte Definitionsgleichung (1.31)  $\mathbf{u} = \omega \mathbf{a}^0$ . Damit ist die Ausgangsformel (1.33)  $\mathbf{v} = \mathbf{u} \times \mathbf{x}$  bewiesen.

## 1.4. Invarianz des Spatproduktes

Es wäre nützlich, ein Kriterium zu besitzen, mit dem man feststellen kann, ob drei gegebene nicht komplanare Vektoren  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{c}$  des Raumes  $R^3$  in dieser Reihenfolge ein (R) oder (L) bilden. Dafür tragen wir die Vektoren  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{c}$  von einem beliebigen Punkt ab und ergänzen das Vektorgerüst nach Bild 1.5 zu einem Parallelepipäde, das auch *Spat* genannt wird. Die vorzeichenbehaftete Maßzahl des zugehörigen Spatvolumens bezeichnen wir mit  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c})$ . Das Zeichen  $\hat{V}$  soll später als Operator gedeutet werden.

Nach Bild 1.5 können wir das *Spatvolumen* als Grundfläche mal Höhe berechnen, z. B. mit der schraffierten Grundfläche  $|\mathbf{b}| |\mathbf{c}| |\sin(\mathbf{b}, \mathbf{c})|$  und der Höhe  $h = a_n$ , wo  $a_n = |\mathbf{a}| \cos \alpha$  die skalare Projektion des Vektors  $\mathbf{a}$  auf die Normale zu der von den Vektoren  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{c}$  aufgespannten Parallelogrammebene bedeutet. Dann entsteht

$$\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) = |\mathbf{b}| |\mathbf{c}| |\sin(\mathbf{b}, \mathbf{c})| |\mathbf{a}| \cos \alpha. \quad (1.34)$$

Dieser Ausdruck ist aber wegen des Faktors  $\cos \alpha$  *vorzeichenbehaftet*. Mit  $\mathbf{f} = \mathbf{b} \times \mathbf{c}$  wird  $\alpha = (\mathbf{a}, \mathbf{f})$ , also

$$\begin{aligned} \hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) &= |\mathbf{b} \times \mathbf{c}| |\mathbf{a}| \cos(\mathbf{a}, \mathbf{f}) \\ &= |\mathbf{a}| |\mathbf{f}| \cos(\mathbf{a}, \mathbf{f}) = \mathbf{a} \cdot \mathbf{f}. \end{aligned}$$

Das Ergebnis lautet

$$\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}). \quad (1.34)$$

Das hier auftretende gemischte Produkt  $\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c})$  wird auf Grund der geometrischen Herleitung *Spatprodukt* genannt. In der Formulierung (1.34) bestimmt  $a_n = |\mathbf{a}| \cos \alpha$  das Vorzeichen des Spatproduktes, nämlich  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) \geq 0$ , falls  $\cos \alpha \geq 0$  ist.

Wenn  $\cos \alpha > 0$ , also  $0 \leq \alpha < \frac{\pi}{2}$  ist, dann handelt es sich wie in Bild 1.5 um ein Rechtssystem. Ist aber  $\cos \alpha < 0$ , also  $\frac{\pi}{2} < \alpha \leq \pi$ , dann bilden die Vektoren  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{c}$  in dieser Reihenfolge ein Linkssystem. Damit haben wir das gewünschte *Kriterium*:

die Vektoren  $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$  bilden in dieser Reihenfolge ein (R) bzw. (L) genau dann, wenn  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) > 0$  bzw.  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) < 0$  ist. Sind die Vektoren  $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$  komplanar, so können sie kein räumliches Gebilde erzeugen; der Rauminhalt ist gleich null. Wir fügen hinzu: die Vektoren  $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$  sind genau dann linear unabhängig (nicht komplanar), wenn  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) \neq 0$  ist; sie sind genau dann linear abhängig (komplanar), wenn  $\hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) = 0$  ist (vgl. auch Bd. 13, 2.2.7.).

Auf Grund der Vereinbarung 1.1 gilt

$$\hat{V}(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3) = \hat{V}(\mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_1) = \hat{V}(\mathbf{e}_3, \mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2) = 1,$$

$$\hat{V}(\mathbf{e}_2, \mathbf{e}_1, \mathbf{e}_3) = \hat{V}(\mathbf{e}_3, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_1) = \hat{V}(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_2) = -1,$$

wobei es sich dem Betrage nach um die Maßzahl des Volumens eines Würfels mit den Kantenlängen 1 handelt. Zum Beispiel bilden die Vektoren  $\mathbf{e}_3, \mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2$  in dieser Reihenfolge ein (R) wegen  $\hat{V}(\mathbf{e}_3, \mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2) = 1 > 0$ , aber in der Reihenfolge  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_2$  ein (L) wegen  $\hat{V}(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_2) = -1 < 0$ . Mit dem Vektortripel  $\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k$  läßt sich kein räumliches Gebilde erzeugen, wenn zwei oder drei Vektoren gleich sind, d. h. es gilt  $\hat{V}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k) = 0$ , wenn zwei oder drei Indizes gleich sind.

Wir führen die Komponentendarstellungen der Vektoren

$$\mathbf{a} = a_i \mathbf{e}_i, \quad \mathbf{b} = b_k \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{c} = c_l \mathbf{e}_l$$

ein. Nur unter der Voraussetzung, daß die kartesischen Basisvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  in dieser Reihenfolge gemäß  $\hat{V}(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3) = 1$  ein Rechtssystem bilden, gelten die bekannten Zerlegungsformeln

$$\mathbf{b} \times \mathbf{c} = \begin{vmatrix} \mathbf{e}_1 & b_1 & c_1 \\ \mathbf{e}_2 & b_2 & c_2 \\ \mathbf{e}_3 & b_3 & c_3 \end{vmatrix}, \quad \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = \begin{vmatrix} a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \\ a_3 & b_3 & c_3 \end{vmatrix}. \quad (1.35)$$

Man hat sich entschlossen, für das *Spatprodukt* ein eigenes Symbol  $[\mathbf{abc}] = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c})$  einzuführen. In der eckigen Klammer werden *keine* Beistriche gesetzt; es handelt sich um eine neue *Produktdefinition*:

$$[\mathbf{abc}] = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c}. \quad (1.36)$$

Mittels (1.35) erhält man bei Berücksichtigung von Determinanteneigenschaften die Beziehungen (1.36) und

$$\begin{aligned} [\mathbf{abc}] &= [\mathbf{bca}] = [\mathbf{cab}] \\ &= -[\mathbf{bac}] = -[\mathbf{cba}] = -[\mathbf{acb}]. \end{aligned} \quad (1.37)$$

Von wesentlicher Bedeutung ist der Zusammenhang zwischen der Maßzahl des *Spatvolumens* und dem *Spatprodukt* gemäß

$$\hat{V}(\mathbf{abc}) = [\mathbf{abc}] \quad (1.38)$$

sowie die Koordinatendarstellung (1.35) bei Beachtung der Vereinbarung 1.1.

Die Invarianz des Spatprodukts ist aus der geometrischen Konstruktion nach Bild 1.5 und aus (1.34) ersichtlich, wo nur Längen und Winkel eingehen.

**Satz 1.6:** Wird das Spatprodukt  $[\mathbf{uvw}]$  mit den einstufigen Tensoren  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  und  $\mathbf{w}$  gebildet, so ist es (gegenüber der Gruppe der orthogonalen Koordinatentransformationen) invariant:

$$[\bar{\mathbf{u}}\bar{\mathbf{v}}\bar{\mathbf{w}}] = [\mathbf{uvw}].$$

$[\mathbf{uvw}]$  ist ein Tensor nullter Stufe. Skalarprodukt  $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}$  und Spatprodukt  $[\mathbf{uvw}]$  werden auch (skalare) **Fundamentalinvariante** genannt.

*Bemerkung 1.1:* Aus den verallgemeinerten Formeln des Kapitels 7 ergeben sich die Darstellungen

$$\mathbf{v} \times \mathbf{w} = [\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] \begin{vmatrix} \mathbf{e}_1 & v_1 & w_1 \\ \mathbf{e}_2 & v_2 & w_2 \\ \mathbf{e}_3 & v_3 & w_3 \end{vmatrix}, \quad (1.35a)$$

$$[\mathbf{uvw}] = [\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] \begin{vmatrix} u_1 & v_1 & w_1 \\ u_2 & v_2 & w_2 \\ u_3 & v_3 & w_3 \end{vmatrix} \quad (1.35b)$$

mit dem „Maßfaktor“  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3]$ . Wenn wir gegen die Vereinbarung 1.1 verstoßen und ein **Linkssystem**  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  zugrunde legen, sind die Formeln (1.35a, b) mit  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = -1$  anzuwenden. Wir wollen aber die Vereinbarung 1.1 einhalten, indem wir im folgenden, wenn nichts anderes gesagt wird, von einem **Rechtssystem**  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  ausgehen, so daß die Formeln (1.35) mit  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = +1$  gelten.

Es sei aber bemerkt, daß das Produkt

$$[\mathbf{abc}] [\mathbf{uvw}] = \begin{vmatrix} \mathbf{a} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{a} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{a} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{b} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{b} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{b} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{c} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{c} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{c} \cdot \mathbf{w} \end{vmatrix} \quad (1.39)$$

zweier Spatprodukte wegen  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3]^2 = 1$  mit (1.35b) verträglich ist. Setzen wir nach (1.13)

$$\mathbf{u} = \bar{\mathbf{e}}_1 = c_{1k} \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{v} = \bar{\mathbf{e}}_2 = c_{2k} \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{w} = \bar{\mathbf{e}}_3 = c_{3k} \mathbf{e}_k,$$

also  $u_k = c_{1k}, v_k = c_{2k}, w_k = c_{3k}$ , so folgt aus (1.35b) die Beziehung

$$[\bar{\mathbf{e}}_1 \bar{\mathbf{e}}_2 \bar{\mathbf{e}}_3] = [\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] \|c_{ik}\|. \quad (1.35c)$$

Gehen wir von einem Rechtssystem mit  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = 1$  aus, so wird nach (1.35c) auch  $[\bar{\mathbf{e}}_1 \bar{\mathbf{e}}_2 \bar{\mathbf{e}}_3] = 1$ , wenn  $\|c_{ik}\| = 1$  ist; es handelt sich um eine Drehung des Bezugssystems, wobei ein (R) wieder in ein (R) übergeht. Ist aber  $\|c_{ik}\| = -1$ , so geht  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = 1$  nach (1.35c) in  $[\bar{\mathbf{e}}_1 \bar{\mathbf{e}}_2 \bar{\mathbf{e}}_3] = -1$ , also ein Rechtssystem in ein Linkssystem über; es handelt sich um eine Spiegelung. Die Determinante  $\|c_{ik}\|$  der Transformationsmatrix  $C$  entscheidet bei orthogonalen Transformationen, ob der Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  durch eine Drehung im Falle  $\|c_{ik}\| = +1$  oder durch eine Umlegung des KS im Falle  $\|c_{ik}\| = -1$  vollzogen wird. Damit ist Satz 1.4 bewiesen.

*Aufgabe 1.4:* Mittels (1.35c) ist nachzuweisen, daß das Kriterium (1.19) auch dann zutrifft, wenn man von einem Linkssystem ausgeht.

*Aufgabe 1.5:* Eine Ebene wird von zwei konstanten Vektoren  $\mathbf{p}$  und  $\mathbf{q}$  aufgespannt, die von dem festen Punkt  $A$  der Ebene abgetragen werden. Der laufende Punkt  $P$  der Ebene wird mit zwei variablen Parametern  $\lambda$  und  $\mu$  erfasst:  $\vec{AP} = \lambda \mathbf{p} + \mu \mathbf{q}$ . Man benutze die Vektoren  $\mathbf{a} = \vec{OA}$ ,  $\mathbf{r} = \vec{AP}$  und  $\mathbf{x} = \vec{OP}$ , so daß  $\mathbf{x} = \mathbf{a} + \mathbf{r}$  gilt. Man begründe, daß die Ebenengleichung in der Form

$$\hat{V}(\mathbf{p}, \mathbf{q}, \mathbf{r}) = 0, \quad \text{also} \quad \hat{V}(\mathbf{x}, \mathbf{p}, \mathbf{q}) = \hat{V}(\mathbf{a}, \mathbf{p}, \mathbf{q})$$

dargestellt werden kann. Man leite daraus die allgemeine Gleichung und die Abschnittsgleichung der Ebene her.

*Aufgabe 1.6:* Nach Aufgabe 1.5 führe man den *Stellungsvektor*  $\mathbf{N} = \mathbf{p} \times \mathbf{q}$  der Ebene ein und leite die Hessesche Normalform ab.

*Aufgabe 1.7:* Mit Hilfe des Verbindungssatzes (1.30) leite man die folgenden Vektorformeln her:

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = [\mathbf{acd}] \mathbf{b} - [\mathbf{bcd}] \mathbf{a} \quad (1.40a)$$

und

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = [\mathbf{abd}] \mathbf{c} - [\mathbf{abc}] \mathbf{d}. \quad (1.40b)$$

Welche Richtung hat der Vektor  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})$ ? Es folgt die lineare Abhängigkeit der Vektoren  $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}, \mathbf{d}$  gemäß

$$[\mathbf{abc}] \mathbf{d} = [\mathbf{bcd}] \mathbf{a} + [\mathbf{cda}] \mathbf{b} + [\mathbf{dab}] \mathbf{c}. \quad (1.40c)$$

*Aufgabe 1.8:* Man beweise die *Umwandlungsformel*

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = \begin{vmatrix} \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{a} \cdot \mathbf{d} \\ \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{b} \cdot \mathbf{d} \end{vmatrix} \quad (1.41)$$

mittels  $\mathbf{f} = \mathbf{c} \times \mathbf{d}$ ,  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = [\mathbf{abf}]$  und (1.30). Welche Beziehung ergibt (1.41) für  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b})$ ? Zur Lösung der Übungsaufgaben nehme man Band 13 zur Hilfe! Wir vervollständigen die „Formelsammlung“ mit

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})) = [\mathbf{acd}] \mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) \quad (1.42a)$$

und

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})) = (\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) (\mathbf{a} \times \mathbf{c}) - (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) (\mathbf{a} \times \mathbf{d}). \quad (1.42b)$$

Durch Umbezeichnungen folgt aus den letzten beiden Gleichungen die Beziehung

$$[\mathbf{abc}] \mathbf{d} = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) (\mathbf{d} \cdot \mathbf{c}) + (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) (\mathbf{d} \cdot \mathbf{a}) + (\mathbf{c} \times \mathbf{a}) (\mathbf{d} \cdot \mathbf{b}). \quad (1.42c)$$

## 1.5. Multilinearformen. Tensoren $n$ -ter Stufe

Mit „Zahlen“ sind hier immer reelle Zahlen gemeint, d. h., alle Zahlensymbole mit Ausnahme der imaginären Einheit bezeichnen reelle Zahlen.

**Definition 1.4:** Ein **Funktional** ist ein Operator, der jedem Element seines Definitionsbereiches eindeutig eine Zahl zuordnet. Der Definitionsbereich des Funktional  $\hat{L}$  sei die Menge der Vektoren des euklidischen Vektorraumes  $R^3$ .

**Definition 1.5:** Ein lineares Funktional  $\hat{L}$  ist **homogen** (vom 1. Grade) gemäß

$$\hat{L}(\lambda \mathbf{u}) = \lambda \hat{L}(\mathbf{u}),$$

wenn  $\lambda$  eine Zahl bedeutet, und **additiv** gemäß

$$\hat{L}(\mathbf{u} + \mathbf{v}) = \hat{L}(\mathbf{u}) + \hat{L}(\mathbf{v}).$$

Die **Linearität** des Funktional  $\hat{L}$  wird mit Zahlen  $\lambda$  und  $\mu$  durch die Eigenschaft

$$\hat{L}(\lambda \mathbf{u} + \mu \mathbf{v}) = \lambda \hat{L}(\mathbf{u}) + \mu \hat{L}(\mathbf{v}) \quad (1.43)$$

gekennzeichnet.

Für multilineare Funktionale benutzen wir einheitlich das Operatorzeichen  $\hat{L}$ , obwohl  $\hat{L}$  bezüglich  $\hat{L}(\mathbf{u})$ ,  $\hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v})$ ,  $\hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w})$ , ... jeweils verschiedene Bedeutung hat.

**Definitionen 1.6:** Ein bilineares Funktional  $\hat{L}$  wird mit den Eigenschaften

$$\begin{aligned}\hat{L}(\lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}, \mathbf{v}) &= \lambda \hat{L}(\mathbf{a}, \mathbf{v}) + \mu \hat{L}(\mathbf{b}, \mathbf{v}), \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}) &= \lambda \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{a}) + \mu \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{b})\end{aligned}\quad (1.44)$$

charakterisiert. Ein trilineares Funktional  $\hat{L}$  wird mit den Eigenschaften

$$\begin{aligned}\hat{L}(\lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) &= \lambda \hat{L}(\mathbf{a}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) + \mu \hat{L}(\mathbf{b}, \mathbf{v}, \mathbf{w}), \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}, \mathbf{w}) &= \lambda \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{a}, \mathbf{w}) + \mu \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{b}, \mathbf{w}), \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}) &= \lambda \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{a}) + \mu \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{b})\end{aligned}\quad (1.45)$$

gekennzeichnet.

Ist nun  $\hat{L}$  ein einfach oder mehrfach lineares Funktional, das je nach Definition jedem Vektor, jedem Vektorpaar, jedem Vektortripel, ... des Vektorraumes  $R^3$  immer einen bestimmten Zahlwert zuweist, speziell

$$\hat{L}(\mathbf{e}_k) = a_k, \quad \hat{L}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_k) = a_{ik}, \quad \hat{L}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k) = a_{ijk} \quad (1.46)$$

usw., so erhalten wir wegen der Homogenität des linearen bzw. multilinearen Operators  $\hat{L}$  die Ausdrücke:

$$\begin{aligned}\hat{L}(\mathbf{u}) &= \hat{L}(u_k \mathbf{e}_k) = u_k \hat{L}(\mathbf{e}_k) = u_k a_k, \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}) &= \hat{L}(u_i \mathbf{e}_i, v_k \mathbf{e}_k) = u_i v_k \hat{L}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_k) = u_i v_k a_{ik}, \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) &= \hat{L}(u_i \mathbf{e}_i, v_j \mathbf{e}_j, w_k \mathbf{e}_k) = u_i v_j w_k \hat{L}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k) = u_i v_j w_k a_{ijk},\end{aligned}$$

also

$$\begin{aligned}\hat{L}(\mathbf{u}) &= a_k u_k, \quad \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}) = a_{ik} u_i v_k, \\ \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) &= a_{ijk} u_i v_j w_k\end{aligned}\quad (1.47)$$

usw. Die sich jeweils rechts ergebenden Skalare von (1.47) heißen nach der Reihe *Linearform*, *Bilinearform*, *Trilinearform*, allgemein *Multilinearform*. Eine Multilinearform  $\hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}, \dots)$  ist in jedem ihrer Argumente  $\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}, \dots$  linear.

**Satz 1.7:** Bei Übergang von einem kartesischen KS  $B$  zu einem anderen  $\bar{B}$  bleibt eine Multilinearform genau dann **invariant**, wenn sie vollständig mit Tensorkoordinaten gebildet wird.

Man sagt dann, daß der Tensor 1., 2., 3. Stufe mit den Koordinaten  $a_k, a_{ik}, a_{ijk}$  respektive die Linearform, Bilinearform, Trilinearform erzeugt. Die Tensorkoordinaten müssen sich bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  nach bestimmten Gesetzen transformieren, um die Invarianz der Multilinearformen zu sichern. Diese *Transformationsgesetze* für die Koordinaten  $a_k, a_{ik}, a_{ijk}$  eines Tensors 1., 2., 3. Stufe lauten respektive

$$\bar{a}_k = c_{k1} a_1, \quad a_k = c_{1k} \bar{a}_1, \quad (1.14)$$

$$\bar{a}_{ik} = c_{ij} c_{k1} a_{j1}, \quad a_{ik} = c_{j1} c_{ik} \bar{a}_{j1}, \quad (1.48)$$

$$\bar{a}_{ijk} = c_{ip} c_{jq} c_{kr} a_{pqr}, \quad a_{ijk} = c_{pi} c_{qj} c_{rk} \bar{a}_{pqr}. \quad (1.49)$$

Um Satz 1.7 zu beweisen, benutzen wir die vorstehenden Transformationsgesetze und (1.16). Zunächst wird

$$\bar{a}_k \bar{u}_k = c_{kl} a_l c_{km} u_m = c_{kl} c_{km} a_l u_m = \delta_{lm} a_l u_m = a_l u_l,$$

also

$$\bar{a}_k \bar{u}_k = a_k u_k. \quad (1.50)$$

Aus (1.50) liest man die *Invarianz des Skalarprodukts*  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{u}$  ab, sofern es mit Tensoren 1. Stufe gebildet wird.

Die entsprechende Rechnung zeigt die Invarianz der *Bilinearform*, sofern sie mit Tensoren 1. und 2. Stufe nach (1.14) und (1.48) erzeugt wird:

$$\begin{aligned} \bar{a}_{ik} \bar{u}_i \bar{v}_k &= c_{ij} c_{kl} a_{jl} c_{im} c_{kn} v_n = a_{jl} u_m v_n c_{ij} c_{im} c_{kl} c_{kn} \\ &= a_{jl} u_m v_n \delta_{jm} \delta_{ln} = a_{mn} u_m v_n, \end{aligned}$$

also

$$\bar{a}_{ik} \bar{u}_i \bar{v}_k = a_{ik} u_i v_k. \quad (1.51)$$

Wird die *Trilinearform* nach (1.14) und (1.49) mit Tensoren 1. und 3. Stufe gebildet, so folgt

$$\begin{aligned} \bar{a}_{ijk} \bar{u}_i \bar{v}_j \bar{w}_k &= c_{ip} c_{jq} c_{kr} a_{pqr} c_{il} c_{jm} c_{kn} v_n \\ &= a_{pqr} u_l v_m w_n c_{ip} c_{il} c_{jq} c_{jm} c_{kr} c_{kn} \\ &= a_{pqr} u_l v_m w_n \delta_{pl} \delta_{qm} \delta_{rn} = a_{lmn} u_l v_m w_n, \end{aligned}$$

also

$$\bar{a}_{ijk} \bar{u}_i \bar{v}_j \bar{w}_k = a_{ijk} u_i v_j w_k. \quad (1.52)$$

Die Formulierung „genau dann“ in Satz 1.7 besagt, daß der Satz umkehrbar ist. In der Tat können wir die Beweisführung umkehren, indem wir die Invarianz der Multilinearformen gemäß (1.50), (1.51), (1.52) voraussetzen und daraus die Transformationsgesetze (1.14), (1.48), (1.49) für die Koordinaten eines Tensors 1., 2., 3. Stufe herleiten.

Jetzt können wir den Tensorbegriff bezüglich der Gruppe der orthogonalen Transformationen endgültig fassen. Da jeder Index von 1 bis 3 laufen kann, gibt es  $3^1 = 3$  Zahlen  $a_k$ ,  $3^2 = 9$  Zahlen  $a_{ik}$ ,  $3^3 = 27$  Zahlen  $a_{ijk}$ , usw.

**Definition 1.7:** Ein Tensor  $n$ -ter Stufe ist ein System von  $3^n$  Zahlen, seinen Koordinaten  $a_{i_1 i_2 \dots i_n}$ , die sich bei einer Drehung oder Umlegung des kartesischen KS – in Verallgemeinerung von (1.49) – nach dem Gesetz

$$\bar{a}_{i_1 i_2 \dots i_n} = c_{i_1 k_1} c_{i_2 k_2} \dots c_{i_n k_n} a_{k_1 k_2 \dots k_n}$$

bzw.

$$a_{i_1 i_2 \dots i_n} = c_{k_1 i_1} c_{k_2 i_2} \dots c_{k_n i_n} \bar{a}_{k_1 k_2 \dots k_n} \quad (1.53)$$

transformieren. Die Transformationskoeffizienten  $c_{ik}$  sind in Gleichung (1.12) definiert.

Ein Tensor 2. bzw. 3. Stufe ist also ein System von 9 bzw. 27 Zahlen, seinen Koordinaten  $a_{ik}$  bzw.  $a_{ijk}$ , die sich bei einer orthogonalen Transformation des kartesischen KS nach dem Gesetz (1.48) bzw. (1.49) transformieren. Ein Vektor ist nur dann ein Tensor 1. Stufe, wenn sich seine Koordinaten nach dem Gesetz (1.14) transformieren. Ein *Skalar* wird hier als Tensor nullter Stufe, nämlich als Invariante mit nur einer Bestimmungsgröße ( $3^0 = 1$ ) eingereiht. Beispiele sind das Skalarprodukt und Spatprodukt. Eine beliebige Zahl gehört nicht in diese Kategorie.

Bezüglich der Gruppe der orthogonalen Transformationen ist auch der variable Ortsvektor  $\mathbf{x} = x_i \mathbf{e}_i$  ein Tensor 1. Stufe. Der Ortsvektor ist an den Ursprung des KS gebunden, der bei orthogonalen Transformationen nicht verschoben wird.

*Beispiel 1.7: Hessesche Normalform der Ebene.* Die Gleichung  $a_k x_k = d$  stellt eine Ebene im  $R^3$  dar, wenn das Skalarprodukt  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{x} = a_k x_k$  invariant ist. Der die Linearform erzeugende Vektor  $\mathbf{a} = a_k \mathbf{e}_k$  sei der normierte Stellungsvektor der Ebene,  $|\mathbf{a}| = 1$ . Er ist senkrecht zur Ebene gerichtet. Sein Richtungssinn kennzeichnet die Seite eines Blattes, die dem Nullpunkt abgewandt (zugewandt) ist, wenn  $d > 0$  ( $d < 0$ ) ist, wo  $|d|$  den Abstand der Ebene vom Nullpunkt bedeutet. Die Ebene ist ein geometrisches Objekt, das nicht von der zufälligen Wahl des KS abhängt. Folglich sind die  $a_k$  Koordinaten eines Tensors 1. Stufe.

*Beispiel 1.8: Hauptachsentransformation.* Setzen wir in der Bilinearform  $a_{ik} x_i y_k$  die Ortsvektoren gleich,  $\mathbf{x} = x_i \mathbf{e}_i = \mathbf{y} = y_k \mathbf{e}_k$ , so entsteht die *quadratische Form*  $a_{ik} x_i x_k$ , wo noch  $a_{ki} = a_{ik}$  und  $\|a_{ik}\| \neq 0$  vorausgesetzt werden soll. Die Gleichung  $a_{ik} x_i x_k = 1$  beschreibt eine Mittelpunktsfläche 2. Grades, wenn die quadratische Form  $a_{ik} x_i x_k$  von einem Tensor 2. Stufe mit den Koordinaten  $a_{ik}$  erzeugt wird, so daß bei beliebiger Drehung des KS gilt

$$\bar{a}_{ik} \bar{x}_i \bar{x}_k = a_{ik} x_i x_k. \quad (1.54)$$

Durch eine geeignete Drehung des KS gelingt es, die *Hauptachsennorm*

$$\lambda_1 \bar{x}_1^2 + \lambda_2 \bar{x}_2^2 + \lambda_3 \bar{x}_3^2 = 1 \quad (1.55)$$

der Flächengleichung herzustellen, so daß

$$a_{ik} x_i x_k = \lambda_1 \bar{x}_1^2 + \lambda_2 \bar{x}_2^2 + \lambda_3 \bar{x}_3^2$$

gelten muß, wenn  $\bar{x}_1, \bar{x}_2, \bar{x}_3$  jetzt die Koordinaten im *Hauptachsensystem*  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$  bezeichnen. Sind die positiven Eigenwerte  $\lambda_i = 1/a_i^2$  des Hauptachsenproblems sämtlich verschieden, so beschreibt die Gl. (1.55) ein dreiachsiges Ellipsoid mit den Halbachsen  $a_1, a_2, a_3$  im Hauptachsensystem, während in einem beliebigen dazu gedrehten KS die gemischten Glieder in der Gleichung des Ellipsoids

$$a_{11} \bar{x}_1^2 + a_{22} \bar{x}_2^2 + a_{33} \bar{x}_3^2 + 2a_{12} \bar{x}_1 \bar{x}_2 + 2a_{23} \bar{x}_2 \bar{x}_3 + 2a_{31} \bar{x}_3 \bar{x}_1 = 1 \quad (1.56)$$

auftreten. Diese Gleichung in der Kurzform

$$a_{ik} x_i x_k = 1 \quad (1.57)$$

kann nur dann ein geometrisches Objekt (z. B. ein Ellipsoid) beschreiben, wenn die Koeffizienten  $a_{ik}$  der quadratischen Form  $a_{ik} x_i x_k$  Koordinaten eines Tensors 2. Stufe sind.

*Beispiel 1.9: Trilineares alternierendes Funktional  $\hat{V}$ .* Entsprechend (1.45) bis (1.47) sei  $\hat{V}$  ein trilineares Funktional, das jedem geordneten Vektortripel  $(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w})$  einen bestimmten Zahlwert zuweist, und zwar nach der Vorschrift

$$\hat{V}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) = [\mathbf{uvw}]. \quad (1.38)$$

Nach Vereinbarung 1.1 wird

$$\hat{V}(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3) = [\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = 1$$

vorausgesetzt. Mit der Bezeichnung  $[\mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k] = \varepsilon_{ijk}$  lautet die Vorschrift (1.38) speziell

$$\hat{V}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k) = \varepsilon_{ijk}. \quad (1.58)$$

Es folgt

$$\begin{aligned} \hat{V}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) &= \hat{V}(u_i \mathbf{e}_i, v_j \mathbf{e}_j, w_k \mathbf{e}_k) \\ &= u_i v_j w_k \hat{V}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k) = u_i v_j w_k \varepsilon_{ijk}, \end{aligned}$$

also nach (1.38)

$$\hat{V}(\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) = \varepsilon_{ijk} u_i v_j w_k = [\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}]. \quad (1.59)$$

Da das Spatprodukt einen Skalar (Tensor nullter Stufe) darstellt, muß die Trilinearform  $\varepsilon_{ijk} u_i v_j w_k$  invariant sein. Das ist nur möglich, wenn die  $\varepsilon_{ijk}$  Koordinaten eines Tensors 3. Stufe sind, den wir **E**-Tensor nennen wollen.

Wird die Determinantendarstellung (1.35) herangezogen und die Sarrussche Regel angewandt, dann können wir die Bedingung (1.59) auswerten:

$$\begin{aligned} \begin{vmatrix} u_1 & v_1 & w_1 \\ u_2 & v_2 & w_2 \\ u_3 & v_3 & w_3 \end{vmatrix} &= u_1 v_2 w_3 + v_1 w_2 u_3 + w_1 u_2 v_3 - u_1 w_2 v_3 - v_1 u_2 w_3 - w_1 v_2 u_3 \\ &= \varepsilon_{123} u_1 v_2 w_3 + \varepsilon_{231} u_2 v_3 w_1 + \varepsilon_{312} u_3 v_1 w_2 \\ &\quad + \varepsilon_{213} u_2 v_1 w_3 + \varepsilon_{321} u_3 v_2 w_1 + \varepsilon_{132} u_1 v_3 w_2. \end{aligned}$$

Der Vergleich liefert

$$\begin{aligned} \varepsilon_{123} = \varepsilon_{231} = \varepsilon_{312} &= 1, \\ \varepsilon_{213} = \varepsilon_{321} = \varepsilon_{132} &= -1, \end{aligned} \quad (1.60)$$

$\varepsilon_{ijk} = 0$ , wenn zwei oder drei Indizes gleichzählig sind.  $\varepsilon_{ijk}$  wechselt das Vorzeichen, wenn man zwei beliebige Indizes vertauscht. Diese Eigenschaft heißt „alternierend“.

*Aufgabe 1.9:* Man bestätige (1.60) mittels (1.34) in geometrischer Deutung.



## 2. Tensoralgebra mit kartesischer Basis

### 2.1. Tensoroperationen

**Addition:** Bekanntlich können in der Matrizenrechnung nur Matrizen gleichen Formats addiert bzw. subtrahiert werden, indem man die entsprechenden Elemente (mit gleichem Standort im Matrizenschema) addiert bzw. subtrahiert. Analog können nur *gleichartige* Tensoren, nämlich gleichstufige Tensoren desselben Raumes, addiert bzw. subtrahiert werden, indem man die entsprechenden Koordinaten (mit gleicher Indizierung) addiert bzw. subtrahiert. Der *Summentensor* mit den Koordinaten

$$s_{i_1 i_2 \dots i_n} = a_{i_1 i_2 \dots i_n} + b_{i_1 i_2 \dots i_n} \quad (2.1)$$

hat die gleiche Stufe wie die Summanden. Ein Tensor, dessen Koordinaten sämtlich gleich der Zahl Null sind, heißt *Nulltensor*. Ist die Differenz zweier gleichartiger Tensoren gleich dem Nulltensor, so sind die beiden Tensoren gleich. Wir wollen uns bis auf weiteres nur auf den Raum  $R^3$  beziehen.

**Multiplikation:** Das allgemeine oder tensorielle Produkt zweier Tensoren wird einfach *Produkt* genannt. Es wird so definiert, daß Tensoren beliebiger Stufe multipliziert werden können. (Spezialisierte Produktbildungen erhalten je ein Beiwort wie z. B. skalares oder inneres Produkt.)

**Definition 2.1:** Das **Produkt** zweier Tensoren wird so gebildet, daß man alle Koordinaten des Linksfaktors  $m$ -ter Stufe mit allen Koordinaten des Rechtsfaktors  $n$ -ter Stufe, also  $3^m$  Zahlen mit  $3^n$  Zahlen bei Beachtung der Reihenfolge multipliziert, was ein System von  $3^{m+n}$  Koordinaten für den **Produkttensor** ergibt:

$$p_{i_1 i_2 \dots i_m j_1 j_2 \dots j_n} = a_{i_1 i_2 \dots i_m} b_{j_1 j_2 \dots j_n} \quad (2.2)$$

Als *Multiplikationssatz* bezeichnen wir den

**Satz 2.1:** Das Produkt eines  $m$ -stufigen mit einem  $n$ -stufigen Tensor ergibt einen Tensor  $(m + n)$ ter Stufe.

**Beispiel 2.1:** Das Produkt eines Tensors 1. Stufe mit einem Tensor 2. Stufe sollte also einen Tensor 3. Stufe gemäß  $u_{ik}v_l = w_{ikl}$  ergeben. Wir überprüfen den Tensorcharakter des Produktes mit Hilfe der Transformationsgesetze (1.14) und (1.48). Die Invarianzforderung wird mit

$$\bar{u}_{ik}\bar{v}_l = c_{ij}c_{kp}u_{jp}c_{lq}v_q = c_{ij}c_{kp}c_{lq}u_{jp}v_q = c_{ij}c_{kp}c_{lq}w_{jpq}$$

erfüllt, falls

$$\bar{w}_{ikl} = c_{ij}c_{kp}c_{lq}w_{jpq}$$

gilt. Das ist aber das Transformationsgesetz (1.49) für einen Tensor 3. Stufe. Den allgemeinen Beweis des Satzes 2.1 wollen wir uns schenken.

Als *Divisionssatz* bezeichnen wir den

**Satz 2.2:** Von den beiden Faktoren eines Produktes seien ein Faktor und das Produkt Tensoren. Dann ist auch der andere Faktor ein Tensor.

Dieser Satz bleibt auch gültig, wenn man zu speziellen Produktbildungen übergeht. Er folgt aus Satz 2.1.

**Überschiebung und Verjüngung.** Setzt man im Produkt zweier Tensoren einen Index des Linksfaktors gleich einem Index des Rechtsfaktors, etwa  $j = k$ , so nennt man diese Maßnahme *Überschiebung* der beiden Tensoren nach  $j$  und  $k$ . Eine Überschiebung erniedrigt die Stufe des Produkttensors um 2. Setzt man in ein und demselben Tensor der Stufe  $n \geq 2$  zwei Indizes gleich, so spricht man von einer *Verjüngung*, wobei sich die Stufe des Tensors um 2 erniedrigt. Daß durch Überschiebung oder Verjüngung wieder Tensoren entstehen, muß noch gezeigt werden.

*Beispiel 2.2:* Durch Überschiebung nach  $j$  und  $p$  geht

$$u_{ijk}v_{pq} = w_{ijkpq} \quad \text{in} \quad u_{ijk}v_{jq} = \omega_{ikq},$$

also ein Tensor 5. Stufe in einen Tensor 3. Stufe über. Der Tensor 3. Stufe mit den Koordinaten  $u_{ijk}$  wird in der Form  $u_{iik} = s_k$  zu einem Tensor 1. Stufe mit den Koordinaten  $s_k = u_{11k} + u_{22k} + u_{33k}$  verjüngt. —

Zum gleichen Resultat gelangen wir durch Überschiebung mit einem Kronecker-symbol:

$$\delta_{jp}u_{ijk}v_{pq} = \delta_{jp}w_{ijkpq} = u_{ijk}v_{jq} = \omega_{ikq}, \quad \delta_{ij}u_{ijk} = u_{iik} = s_k. \quad (2.3)$$

Durch Überschiebung mit  $\delta_{ik}$  entstehen aber nur dann in beiden Fällen wieder Tensoren, wenn die Zahlen  $\delta_{ik}$  Koordinaten eines Tensors 2. Stufe sind.

**Satz 2.3:** Die  $\delta_{ik}$  sind Koordinaten eines Tensors 2. Stufe, den wir **Einheitstensor** nennen. Durch Überschiebung mit  $\delta_{ik}$  (nach  $i$  und  $k$ ) geht ein Tensor oder ein Produkt-tensor wieder in einen Tensor über, dessen Stufe um 2 erniedrigt ist.

*Beweis:* Nach (1.9) gilt  $\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \delta_{ik}$ ,  $\bar{\mathbf{e}}_i \cdot \bar{\mathbf{e}}_k = \delta_{ik}$ , denn die durch Drehung oder Umlegung des kartesischen KS aus  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  hervorgehenden Basisvektoren  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$  stehen wieder paarweise aufeinander senkrecht und haben einzeln die Länge 1 beibehalten, z. B.  $\bar{\mathbf{e}}_1 \cdot \bar{\mathbf{e}}_2 = 0$ ,  $\bar{\mathbf{e}}_1 \cdot \bar{\mathbf{e}}_1 = \bar{\mathbf{e}}_1^2 = 1$ . Ursprünglich gilt aber  $\bar{\mathbf{e}}_i \cdot \bar{\mathbf{e}}_k = \bar{\delta}_{ik}$  neben  $\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \delta_{ik}$ . Es folgt

$$\delta_{ik} = \bar{\delta}_{ik}. \quad (2.4)$$

Andererseits sind die Transformationsgesetze (1.48) für die Koordinaten eines Tensors 2. Stufe gemäß

$$\bar{\delta}_{ik} = c_{ij}c_{kl}\delta_{jl} = c_{il}c_{kl} = \delta_{ik} \quad (2.5)$$

nach (1.16) in Übereinstimmung mit (2.4) erfüllt; also gilt Satz 2.3.

Das Produkt zweier Tensoren 1. Stufe hat z. B. die Koordinaten  $u_iv_k = w_{ik}$  und heißt (lineare) *Dyade*. Es gilt  $u_iv_k = v_ku_i$ , aber im allgemeinen  $u_iv_k \neq v_iu_k = \omega_{ik}$ . Die Dyaden mit den Koordinaten  $w_{ik}$  und  $\omega_{ik}$  sind im allgemeinen verschieden. Das Entsprechende muß für das Produkt zweier Tensoren  $m$ -ter und  $n$ -ter Stufe festgestellt werden.

**Satz 2.4:** Das Produkt zweier Tensoren ist (im allgemeinen) nicht kommutativ.

Die spezielle Dyade mit den Koordinaten  $v_iv_k$  stellt eine Ausnahme dar. Der Leser wird vielleicht fragen, warum z. B.  $u_iv_{kl}$  und  $v_iv_{kl}$  die Koordinaten verschiedener vierstufiger Tensoren sind, da es „doch auf die Wahl der Buchstabenindizes nicht ankomme“ und in beiden Fällen alle  $3^4$  Koordinaten erfaßt werden. Ein System von Koordinaten bedeutet eine systematische Anordnung der Koordinaten nach Maßgabe der Indizes. Die Wahl der Buchstabenindizes bei  $u_iv_{kl}$  ist zunächst willkürlich. Nach Maßgabe der  $ij, kl$  denken wir uns alle  $3^4$  Koordinaten  $u_iv_{kl}$  systematisch angeordnet. Dann bedeutet aber  $v_iv_{kl}$  eine andere Anordnung der  $3^4$  Zahlen. Am einfachsten ist das Beispiel der  $a_{ki}$  verglichen

mit dem  $a_{ik}$ . Als systematische Anordnung nehmen wir das Matrizenschema. Die Matrix  $((a_{ki}))$  ist gegenüber der Matrix  $((a_{ik}))$  transponiert. Ursprüngliche und transponierte Matrix sind aber im allgemeinen verschiedene Matrizen.

**Definition 2.2:** Die Stufe der Tensoren sei  $\geq 1$ . Als **inneres Produkt** bezeichnen wir die spezielle Überschiebung derart, daß bei gegebener Reihenfolge der beiden Faktoren die innen benachbarten Indizes der Koordinaten gleichgesetzt werden.

Das innere Produkt der Tensoren mit den Koordinaten  $u_{ij}$  und  $v_{klm}$  ist  $u_{ik}v_{klm}$ , um ein Beispiel zu nennen. Die Stufe des inneren Produktes ist um 2 niedriger als die Stufe des (allgemeinen) Produkts zweier Tensoren, im Beispiel  $u_{ij}v_{klm}$ .

## 2.2. Tensoren in Komponentendarstellung. Punkttransformationen

Wir haben festgestellt, daß der Mathematiker geometrische Objekte untersucht, die vom speziellen KS unabhängige Bedeutung haben. Der Physiker muß seine Grundgesetze so formulieren, daß sie prinzipiell nicht von dem zufällig benutzten KS abhängen. Die auftretenden physikalischen Größen müssen daher Tensoren sein. Es ist verständlich, daß dem Anwender die Definition 1.7 wenig zusagt, da „eigentlich“ nur von Tensorkoordinaten und nicht vom Tensor selbst gesprochen wird, wenn man das Wort „System“ überliest. Der Anwender sieht aber insbesondere im Tensor 2. Stufe eine selbständige Größe, nämlich ein (geometrisches oder) physikalisches Objekt 2. Stufe, das selbständige Bedeutung haben sollte. Das bekannteste Beispiel ist der zweistufige Spannungstensor der Mechanik deformierbarer Körper. Bei Definition von Tensoren 1. und 2. Stufe könnte man statt „System“ auch „Matrix“ sagen. Dann ist ein Tensor 2. Stufe eine Matrix von 9 Zahlen, seinen Koordinaten  $a_{ik}$ , die sich bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  nach (1.48) transformieren. Einem Tensor 2. Stufe kann man also eine Matrix vom Format (3,3) zuordnen. Aber nicht jede quadratische Matrix von 9 Elementen ist ein Tensor 2. Stufe. Das ist nur dann der Fall, wenn man überhaupt von Koordinaten und orthogonalen Koordinatentransformationen sprechen kann und wenn die Transformationsgesetze (1.48) erfüllt sind. Es ist klar, daß wir mit „System“ eine systematische Anordnung meinen im Gegensatz zur Systemtheorie, wo man „Systeme“ mit Eingang und Ausgang betrachtet.

Da man gelernt hat, die Matrizen als selbständige Größen aufzufassen und sie deswegen in der Matrizenrechnung mit Buchstabensymbolen kennzeichnet, ist es auch erlaubt, einen Tensor zweiter Stufe, etwa den Spannungstensor als selbständige Größe mit *einem* Buchstaben, etwa  $S$  zu bezeichnen. Daß man Vektoren auch dann mit einem Buchstaben bezeichnen darf, wenn sie Tensoren erster Stufe sind, bedarf keiner Rechtfertigung. Bei Anwendungen genügt der Buchstabe, da die Stufe des Tensors aus dem Zusammenhang gegeben ist. Bei allgemeinen Betrachtungen wird die Stufe des Tensors kenntlich gemacht, z. B.  $A^{(2)}$ ,  $A^{(3)}$ ,  $A^{(4)}$  für einen Tensor 2., 3., 4. Stufe. Speziell sei  $0^{(n)}$  der Nulltensor  $n$ -ter Stufe.

Wir stellen folgende *Rechengesetze* zusammen:

$$A^{(n)} + B^{(n)} = B^{(n)} + A^{(n)}, \quad (I)$$

$$A^{(n)} + [B^{(n)} + C^{(n)}] = [A^{(n)} + B^{(n)}] + C^{(n)}, \quad (II)$$

$$\lambda A^{(n)} + \mu A^{(n)} = (\lambda + \mu) A^{(n)}, \quad (III)$$

$$\lambda[A^{(n)} + B^{(n)}] = \lambda A^{(n)} + \lambda B^{(n)}. \quad (IV)$$

Für Produkte von Tensoren gelten die Gesetze

$$\lambda[A^{(n)}B^{(m)}] = [\lambda A^{(n)}]B^{(m)} = A^{(n)}[\lambda B^{(m)}], \quad (V)$$

$$A^{(n)}[B^{(m)}C^{(p)}] = [A^{(n)}B^{(m)}]C^{(p)}, \quad (VI)$$

$$A^{(n)}[B^{(m)} + C^{(m)}] = A^{(n)}B^{(m)} + A^{(n)}C^{(m)}. \quad (VII)$$

Die Faktoren  $\lambda$  und  $\mu$  können hier Zahlen oder Skalare bedeuten. In Koordinatenschreibweise handelt es sich um bekannte Assoziativ- und Distributivgesetze für Zahlen.

Eine interessante Erscheinung tritt auf, wenn wir Satz 1.2, nach dem sich die Koordinaten eines Tensors 1. Stufe nach dem gleichen Gesetz wie die Koordinateneinheitsvektoren transformieren, auf die behandelten Multilinearformen (1.50), (1.51), (1.52) anwenden, indem wir dort  $u_i, v_j, w_k$  durch  $\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j, \mathbf{e}_k$  ersetzen. Es folgt, daß die Ausdrücke

$$a_k \mathbf{e}_k = \bar{a}_k \bar{\mathbf{e}}_k, \quad a_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \bar{a}_{ik} \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_k, \quad a_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k = \bar{a}_{ijk} \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k \quad (2.6)$$

(bezüglich der Gruppe der orthogonalen Koordinaten) *Invariante* der Stufe 1, 2, 3 darstellen, sofern die  $a_k, a_{ik}, a_{ijk}$  Koordinaten eines Tensors 1., 2., 3. Stufe sind. Man könnte also daran denken, den Tensor als *selbständige Größe in Summenform* darzustellen, etwa

$$\mathbf{a} = a_k \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{A}^{(2)} = a_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{A}^{(3)} = a_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \quad (2.7)$$

und

$$\bar{\mathbf{a}} = \bar{a}_k \bar{\mathbf{e}}_k, \quad \bar{\mathbf{A}}^{(2)} = \bar{a}_{ik} \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_k, \quad \bar{\mathbf{A}}^{(3)} = \bar{a}_{ijk} \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k. \quad (\bar{2.7})$$

Dann lauten die Invarianzbedingungen für Tensoren 1., 2., 3. Stufe einfach

$$\mathbf{a} = \bar{\mathbf{a}}, \quad \mathbf{A}^{(2)} = \bar{\mathbf{A}}^{(2)}, \quad \mathbf{A}^{(3)} = \bar{\mathbf{A}}^{(3)}. \quad (2.8)$$

Die Schwierigkeit besteht aber darin, daß die Produkte  $\mathbf{e}_i \mathbf{e}_k, \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k$  usw. nicht erklärt sind. Sie sind an und für sich irreduzible Größen der Stufe 2, 3 usw. Wir nennen das System der Produkte  $\mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}$  ein kartesisches Basissystem oder eine *kartesische Basis n-ter Stufe*, d. h. die Gleichung

$$\lambda_{i_1 i_2 \dots i_n} \mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n} = \mathbf{0}^{(n)} \quad (2.9)$$

kann nur dadurch erfüllt werden, daß sämtliche  $3^n$  Zahlen  $\lambda_{i_1 i_2 \dots i_n}$  gleich null sind. Die  $3^n$  Elemente  $\mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}$  einer Basis *n-ter Stufe* sind *linear unabhängig*. Das ist eine Verallgemeinerung des Begriffes der linearen Unabhängigkeit für die Basisvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  in dem Sinne, daß die Gleichung  $\lambda_i \mathbf{e}_i = \mathbf{0}$ , also

$$\lambda_1 \mathbf{e}_1 + \lambda_2 \mathbf{e}_2 + \lambda_3 \mathbf{e}_3 = \mathbf{0}$$

nur die triviale Lösung  $\lambda_1 = \lambda_2 = \lambda_3 = 0$  besitzt. Die *Summenform*

$$\mathbf{A}^{(n)} = a_{i_1 i_2 \dots i_n} \mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n} \quad (2.10)$$

nennen wir *Komponentendarstellung* des *n*-stufigen Tensors  $\mathbf{A}^{(n)}$  bezüglich der *n*-stufigen Basis  $\mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}$ . Die  $3^n$  Zahlen  $a_{i_1 i_2 \dots i_n}$  sind seine Koordinaten, die dem Transformationsgesetz (1.53) genügen müssen. Die *Tensoroperationen* werden an (2.10) so definiert, daß sie *bezüglich der Tensorkoordinaten mit den* im Abschnitt 2.1. erklärten *Rechenregeln übereinstimmen*. Speziell wird das innere Produkt an (2.10) so erklärt, daß der Tensor *n-ter Stufe* durch *n*-malige innere Multiplikation mit je einem Tensor 1. Stufe auf eine Multilinearform, also auf einen Skalar „abgebaut“ wird. Diese Art der Reduzierung auf einen wohldefinierten Ausdruck muß zur *Erklärung* von (2.10) *ausreichen*. Die Elemente des Basissystems  $\mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}$  sind insgesamt keine Tensoren *n-ter Stufe* ähnlich wie die Basisvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  insgesamt nicht Tensoren 1. Stufe

sind. Sie sollen aber den Rechengesetzen (I) bis (VII) genügen. Wir wollen uns darauf beschränken, die Tensoroperationen an Beispielen zu demonstrieren. Der *Summentensor*

$$u_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k + v_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k = w_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$$

hat die Koordinaten  $w_{ik} = u_{ik} + v_{ik}$  gemäß

$$u_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k + v_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k = (u_{ik} + v_{ik})\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k \quad (2.11)$$

in Übereinstimmung mit der Summendefinition im Abschnitt 2.1. Der *Produkttensor*

$$a_{ij}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_jb_{klm}\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m = c_{ijklm}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m$$

hat die Koordinaten

$$c_{ijklm} = a_{ij}b_{klm}$$

gemäß

$$a_{ij}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_jb_{klm}\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m = a_{ij}b_{klm}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m \quad (2.12)$$

in Übereinstimmung mit Definition 2.1.

Bei der vorstehenden Multiplikation zweier Tensoren werden (V) und (VII) benutzt. Bereits bei der (linearen) Dyade

$$\mathbf{uv} = (u_i\mathbf{e}_i)(v_k\mathbf{e}_k)$$

gelangt man nur mit Hilfe des assoziativen und distributiven Gesetzes nach (V) und (VII) zur Komponentendarstellung gemäß

$$\mathbf{uv} = u_i\mathbf{e}_iv_k\mathbf{e}_k = u_iv_k\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k, \quad (2.13)$$

aber

$$\mathbf{vu} = v_i\mathbf{e}_iu_k\mathbf{e}_k = v_iu_k\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k. \quad (2.13)$$

Im Beispiel (2.12) haben wir

$$\mathbf{A}^{(2)}\mathbf{B}^{(3)} = a_{ij}b_{klm}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m,$$

aber

$$\mathbf{B}^{(3)}\mathbf{A}^{(2)} = b_{ijk}a_{lm}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m.$$

Das Produkt zweier Tensoren ist *nicht kommutativ*, also gilt im allgemeinen

$$\mathbf{A}^{(m)}\mathbf{B}^{(n)} \neq \mathbf{B}^{(n)}\mathbf{A}^{(m)}.$$

Eine Ausnahme dieser Regel bildet z. B. die Dyade  $\mathbf{vv} = v_iv_k\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$ .

Das *innere Produkt* zweier Tensoren wird an einem Beispiel erläutert. Es wird mit einem *Malpunkt* gekennzeichnet.

$$\begin{aligned} \mathbf{A}^{(3)} \cdot \mathbf{B}^{(2)} &= a_{ikl}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l \cdot b_{mn}\mathbf{e}_m\mathbf{e}_n \\ &= a_{ikl}b_{mn}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l \cdot \mathbf{e}_m\mathbf{e}_n = a_{ikl}b_{mn}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\delta_{lm}\mathbf{e}_n \\ &= a_{ikm}b_{mn}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\mathbf{e}_n. \end{aligned}$$

Mit  $\mathbf{e}_l \cdot \mathbf{e}_m = \delta_{lm}$  wird die Multiplikationsvorschrift auf das Skalarprodukt zweier Vektoren zurückgeführt. Bei Beachtung der Reihenfolge werden die innen mit dem Malpunkt verbundenen Basisvektoren skalar multipliziert. Wenn man diese Vektoren,

im Beispiel  $\mathbf{e}_l$  und  $\mathbf{e}_m$ , fortläßt und die zugehörigen Indizes  $l$  und  $m$  gleich setzt, gelangt man zum gleichen Resultat in Übereinstimmung mit der Definition 2.2. Wir können also z. B. einfacher rechnen:

$$a_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k \cdot b_{lm}\mathbf{e}_l\mathbf{e}_m = a_{il}b_{lm}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_m,$$

indem wir  $\mathbf{e}_k$  und  $\mathbf{e}_l$  fortlassen und  $k = l$  setzen. Wir berechnen

$$\begin{aligned} [(\mathbf{A}^{(3)} \cdot \mathbf{w}) \cdot \mathbf{v}] \cdot \mathbf{u} &= [(a_{ijk}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j\mathbf{e}_k \cdot w_l\mathbf{e}_l) \cdot v_m\mathbf{e}_m] \cdot u_n\mathbf{e}_n \\ &= [a_{ijk}w_k\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j \cdot v_m\mathbf{e}_m] \cdot u_n\mathbf{e}_n \\ &= a_{ijk}w_kv_j\mathbf{e}_i \cdot u_n\mathbf{e}_n = a_{ijk}w_kv_ju_i, \end{aligned}$$

also

$$[(\mathbf{A}^{(3)} \cdot \mathbf{w}) \cdot \mathbf{v}] \cdot \mathbf{u} = a_{ijk}u_iv_jw_k. \quad (2.14)$$

Durch dreimalige innere Multiplikation des dreistufigen Tensors  $\mathbf{A}^{(3)}$  mit je einem Tensor 1. Stufe gelangen wir zu der wohlbekannten skalaren Trilinearform (1.52). —

Das  $(n - 1)$ -fache innere Produkt eines Tensors  $n$ -ter Stufe mit je einem Tensor 1. Stufe ergibt einen Tensor 1. Stufe. Auch auf diese Weise werden häufig Tensoren höherer Stufe erklärt. Man erhält so eine eindeutige Abbildung von  $n - 1$  Vektoren auf einen Bildvektor. Diese Zuordnung ist homogen und linear in jedem der  $n - 1$  Originalvektoren. Man nennt sie auch *multilineare Vektorfunktion*. Das einfachste Beispiel ist die *affine Abbildung* mit Hilfe eines zweistufigen Tensors  $\mathbf{A} = a_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  gemäß  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$ . Der Tensor, der die affine Abbildung vermittelt, heißt auch „*Affinor*“. Wegen

$$\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = a_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k \cdot x_l\mathbf{e}_l = a_{ik}x_k\mathbf{e}_i = x'_i\mathbf{e}_i = \mathbf{x}' \quad (2.15)$$

wird der Vektor  $\mathbf{x} = x_i\mathbf{e}_i$  in demselben KS eindeutig auf den Vektor  $\mathbf{x}' = x'_i\mathbf{e}_i$  mit den Koordinaten

$$x'_i = a_{ik}x_k \quad (2.16)$$

abgebildet. Die Zuordnung (2.16) ist linear und homogen in den Vektorkoordinaten.

Wenn wir in der Rechnung für (2.14) den Vektor  $\mathbf{u}$  fortlassen und  $\mathbf{w} = \mathbf{y}$ ,  $\mathbf{v} = \mathbf{x}$  setzen, folgt

$$(\mathbf{A}^{(3)} \cdot \mathbf{y}) \cdot \mathbf{x} = a_{ijk}x_jy_k\mathbf{e}_i = z'_i\mathbf{e}_i = \mathbf{z}'.$$

Den Vektoren  $\mathbf{x}$  und  $\mathbf{y}$  wird eindeutig der Bildvektor  $\mathbf{z}'$  mit den Koordinaten

$$z'_i = a_{ijk}x_jy_k \quad (2.17)$$

zugeordnet. Die Zuordnung ist bilinear und homogen.

**Definition 2.3:** Die Transformationsformeln (2.16) beschreiben eine **Punkttransformation**, wenn  $a_{ik}$  die Koordinaten eines Tensors 2. Stufe sind. Dabei wird der Endpunkt des Ortsvektors mit den Koordinaten  $x_k$  in demselben KS eindeutig auf den Endpunkt des Ortsvektors mit den Koordinaten  $x'_i$  abgebildet:

$$\mathbf{x} = x_i\mathbf{e}_i, \quad \mathbf{x}' = x'_i\mathbf{e}_i.$$

**Satz 2.5:** Eine **Koordinatentransformation** bei Übergang von einem KS  $B$  auf ein anderes  $\bar{B}$  wird mit einer Matrix, speziell bei orthogonalen Koordinatentransformationen nach (1.14) mit der Matrix  $\underline{C}$  vollzogen, **nicht** von einem Tensor 2. Stufe. Im Gegensatz dazu

wird eine **Punkttransformation in demselben KS  $B$**  von einem zweistufigen Tensor **A** vermittelt, der die eindeutige Abbildung  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$  nach (2.15) leistet. In beiden Fällen werden *homogene lineare Transformationen (ohne Translation)* betrachtet, wobei die *Koordinatentransformation von einer Matrix, die Punkttransformation von einem Tensor vermittelt wird.*

**Beispiel 2.3:** Die affine Abbildung entspricht geometrischen Vorstellungen. Bei physikalischen Anwendungen muß man verschiedene Buchstaben wählen, z. B.  $\mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \mathbf{q}$  statt  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$ . Die Beziehung  $\mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \mathbf{q}$  tritt in der Kreiseltheorie auf, wenn **T** den zweistufigen Tensor der Trägheitsmomente, **u** den Vektor der Winkelgeschwindigkeit und **q** den Drehimpulsvektor bedeuten.

**Beispiel 2.4:** Die Dyade  $\mathbf{v}\mathbf{v} = v_i v_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  ist ein spezieller Tensor 2. Stufe. Bei Strömungsvorgängen wird die Massendichte  $\varrho = dm/dV$  definiert, wo  $dV = dx dy dz$  das Volumenelement bedeutet. Den Geschwindigkeitsvektor **w** einer *turbulenten Strömung* zerlegt man in eine Geschwindigkeit  $\bar{\mathbf{w}}$  der mittleren Hauptbewegung und eine Störgeschwindigkeit  $\mathbf{w}'$  einer Nebenbewegung infolge turbulenter Schwankungen:  $\mathbf{w} = \bar{\mathbf{w}} + \mathbf{w}'$ . Die Turbulenz bewirkt den zusätzlichen *Reynoldsschen Spannungstensor*  $\mathbf{S}' = -\varrho \overline{\mathbf{w}'\mathbf{w}'} = -\varrho \overline{w'_i w'_k} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$ , der mit der Dyade  $\mathbf{w}'\mathbf{w}'$  gebildet wird. Die Querstriche sollen auf Mittelwerte hinweisen.

**Aufgabe 2.1:** Mit Hilfe der Transformationsgesetze (1.48) ist zu zeigen, daß der zweistufige Tensor  $\mathbf{A} = a_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  invariant ist.

**Aufgabe 2.2:** Mit Hilfe der Transformationsgesetze (1.49) zeige man die Invarianz des dreistufigen Tensors **B** in der Komponentendarstellung  $\mathbf{B} = b_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k$ .

### 2.3. Antisymmetrische Tensoren

Das Spatprodukt  $[\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{w}]$  ist nur dann eine skalare Invariante, wenn **u**, **v**, **w** Tensoren 1. Stufe bedeuten. Da die Koordinateneinheitsvektoren im allgemeinen keine Tensoren 1. Stufe sind, stellen die *Zahlsymbole nach Levi-Civita*

$$[\mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k] = \varepsilon_{ijk}, \quad (2.18)$$

die wir bereits im Beispiel 1.9 eingeführt haben, im allgemeinen keine skalaren Invarianten (Tensoren nullter Stufe) dar. In Gl. (1.59)

$$[\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{w}] = \varepsilon_{ijk} u_i v_j w_k \quad (1.59)$$

haben wir unter der *Voraussetzung*  $[\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3] = 1$  bereits erkannt, daß die Zahlen  $\varepsilon_{ijk}$  Koordinaten eines dreistufigen Tensors sind, den wir mit **E** bezeichnen:

$$\mathbf{E} = \varepsilon_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k. \quad (2.19)$$

Dann müssen die Transformationsgesetze (1.49) für die Koordinaten eines Tensors 3. Stufe gelten, und zwar bei Berücksichtigung von (1.60):

$$\begin{aligned} \bar{\varepsilon}_{ijk} &= [\bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k] = \varepsilon_{pqr} c_{ip} c_{jq} c_{kr} \\ &= \varepsilon_{123} c_{i1} c_{j2} c_{k3} + \varepsilon_{231} c_{i2} c_{j3} c_{k1} + \varepsilon_{312} c_{i3} c_{j1} c_{k2} \\ &\quad + \varepsilon_{213} c_{i2} c_{j1} c_{k3} + \varepsilon_{321} c_{i3} c_{j2} c_{k1} + \varepsilon_{132} c_{i1} c_{j3} c_{k2} \\ &= c_{i1} c_{j2} c_{k3} + c_{i2} c_{j3} c_{k1} + c_{i3} c_{j1} c_{k2} \\ &\quad - c_{i2} c_{j1} c_{k3} - c_{i3} c_{j2} c_{k1} - c_{i1} c_{j3} c_{k2}, \end{aligned}$$

also

$$\bar{\varepsilon}_{ijk} = [\bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k] = \begin{vmatrix} c_{i1} & c_{j1} & c_{k1} \\ c_{i2} & c_{j2} & c_{k2} \\ c_{i3} & c_{j3} & c_{k3} \end{vmatrix}. \quad (2.20)$$

Diese Determinante liefert nämlich bei Anwendung der Sarrusschen Regel die vorstehenden 6 Summanden.

Andererseits ziehen wir (1.35b) heran und berechnen mit (1.13)  $\bar{\mathbf{e}}_i = c_{il}\mathbf{e}_l$ ,  $\bar{\mathbf{e}}_j = c_{jl}\mathbf{e}_l$ ,  $\bar{\mathbf{e}}_k = c_{kl}\mathbf{e}_l$  an Stelle von  $\mathbf{u}$ ,  $\mathbf{v}$ ,  $\mathbf{w}$  das Spatprodukt  $[\bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k]$ . Auf Grund dieser Rechnung ergibt sich für  $[\bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_j \bar{\mathbf{e}}_k]$  wieder die Determinante (2.20). Damit ist *bewiesen*, daß die Levi-Civita-Symbole  $\varepsilon_{ijk}$  Koordinaten eines dreistufigen Tensors darstellen.

Nach (1.35c) wissen wir bereits, daß

$$[\bar{\mathbf{e}}_1 \bar{\mathbf{e}}_2 \bar{\mathbf{e}}_3] = \bar{\varepsilon}_{123} = \|\mathbf{c}_{ik}\|$$

in Übereinstimmung mit (2.20). Eine Determinante wechselt ihr Vorzeichen, wenn man zwei Spalten vertauscht. Sie bleibt ungeändert, wenn man zweimal zwei Spalten vertauscht. Das bedeutet für die Determinante von (2.20)

$$\bar{\varepsilon}_{123} = \bar{\varepsilon}_{231} = \bar{\varepsilon}_{312} = -\bar{\varepsilon}_{213} = -\bar{\varepsilon}_{321} = -\bar{\varepsilon}_{132}.$$

Die Determinante (2.20) hat den Zahlwert Null, wenn zwei oder drei Spalten gleich sind, d. h., die  $\bar{\varepsilon}_{ijk}$  sind gleich null, wenn zwei oder drei Indizes gleichzählig sind. Speziell haben wir nach (1.19) die Zahlwerte

$$\bar{\varepsilon}_{123} = \|\mathbf{c}_{ik}\| = +1 \quad \text{oder} \quad \bar{\varepsilon}_{123} = \|\mathbf{c}_{ik}\| = -1$$

bei Drehung oder Spiegelung des KS. Folglich gilt mit (1.60)

$$\bar{\varepsilon}_{ijk} = \varepsilon_{ijk} \text{ (Drehung)}, \quad \bar{\varepsilon}_{ijk} = -\varepsilon_{ijk} \text{ (Umlegung)}. \quad (2.21)$$

Im ursprünglichen Basissystem  $B$  können wir

$$\mathbf{e}_i = \delta_{il}\mathbf{e}_l, \quad \mathbf{e}_j = \delta_{jl}\mathbf{e}_l, \quad \mathbf{e}_k = \delta_{kl}\mathbf{e}_l$$

schreiben und die  $\delta_{il}$  als Koordinaten des Basisvektors  $\mathbf{e}_i$  usw. auffassen. Wir benutzen wieder (1.35b), jetzt mit  $\mathbf{u} = \mathbf{e}_i$ ,  $\mathbf{v} = \mathbf{e}_j$ ,  $\mathbf{w} = \mathbf{e}_k$ , und erhalten

$$\varepsilon_{ijk} = [\mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k] = \begin{vmatrix} \delta_{i1} & \delta_{j1} & \delta_{k1} \\ \delta_{i2} & \delta_{j2} & \delta_{k2} \\ \delta_{i3} & \delta_{j3} & \delta_{k3} \end{vmatrix}. \quad (2.20)$$

**Aufgabe 2.3:** Mittels Determinanteneigenschaften ist zu zeigen, daß die Darstellung (2.20) wieder die Zahlwerte (1.60) ergibt:

$$\begin{aligned} \varepsilon_{123} &= \varepsilon_{231} = \varepsilon_{312} = 1, \\ \varepsilon_{213} &= \varepsilon_{321} = \varepsilon_{132} = -1, \\ \varepsilon_{ijk} &= 0, \text{ wenn zwei oder drei Indizes gleichzählig sind.} \end{aligned} \quad (1.60)$$

Ein Tensor  $n$ -ter Stufe heißt *vollständig antisymmetrisch*, wenn seine Koordinaten bei Vertauschung zweier *beliebiger* Indizes das Vorzeichen wechseln. Offenbar ist der dreistufige **E**-Tensor (2.19) vollständig antisymmetrisch, denn seine Koordinaten  $\varepsilon_{ijk}$



wechseln bei einmaliger Vertauschung von je zwei Indizes das Vorzeichen; infolgedessen bleiben sie bei zweimaliger Vertauschung von je zwei Indizes ungeändert:

$$\varepsilon_{ijk} = \varepsilon_{jki} = \varepsilon_{kji} = -\varepsilon_{jik} = -\varepsilon_{kji} = -\varepsilon_{ikj}. \quad (2.22)$$

Von diesen Umstellungsmöglichkeiten wird oft Gebrauch gemacht! Bei Vertauschung von zwei gleichzahligen Indizes kann die Antisymmetrieforderung nur erfüllt werden, wenn die betreffende Koordinate verschwindet. Vertauschen wir z. B. in  $\varepsilon_{232}$  die Indizes an erster und dritter Stelle, so muß  $\varepsilon_{232} = -\varepsilon_{232} = 0$  gefordert werden. Ein Tensor 3. Stufe hat im  $R^3$  27 Koordinaten. Davon sind 21 Koordinaten gleich null, wenn es sich um einen vollständig antisymmetrischen Tensor handelt. Die nicht verschwindenden 6 Koordinaten des **E**-Tensors sind nach (1.60)

$$\varepsilon_{123} = \varepsilon_{231} = \varepsilon_{312} = -\varepsilon_{213} = -\varepsilon_{321} = -\varepsilon_{132} = 1.$$

Die Koordinaten  $u_{ik}$  eines *antisymmetrischen Tensors 2. Stufe*  $\mathbf{U} = u_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  genügen der *Antisymmetriebedingung*

$$u_{ki} = -u_{ik}. \quad (2.23)$$

Dann gilt

$$\begin{aligned} u_{11} &= u_{22} = u_{33} = 0, \\ u_{12} &= -u_{21}, \quad u_{23} = -u_{32}, \quad u_{31} = -u_{13}. \end{aligned} \quad (2.24)$$

Ein antisymmetrischer Tensor 2. Stufe ist mit drei Zahlenangaben bestimmt, was eine gewisse Verwandtschaft zum Vektor andeutet.

Wir bilden das innere Produkt des **E**-Tensors mit einem Vektor bei Rechtsmultiplikation:

$$\begin{aligned} \mathbf{E} \cdot \mathbf{v} &= \varepsilon_{ikl}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l \cdot v_m\mathbf{e}_m = \varepsilon_{ikl}v_m\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\delta_{lm}, \\ \mathbf{E} \cdot \mathbf{v} &= \varepsilon_{ikl}v_l\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k = v_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k = \mathbf{V}. \end{aligned} \quad (2.25)$$

Der entstehende zweistufige Tensor **V** hat die Koordinaten

$$v_{ik} = \varepsilon_{ikl}v_l = \varepsilon_{ik1}v_1 + \varepsilon_{ik2}v_2 + \varepsilon_{ik3}v_3, \quad (2.26)$$

die wir mittels (1.60) berechnen:

$$\begin{aligned} v_{11} &= 0, \quad v_{23} = -v_{32} = v_1, \\ v_{22} &= 0, \quad v_{31} = -v_{13} = v_2, \\ v_{33} &= 0, \quad v_{12} = -v_{21} = v_3. \end{aligned} \quad (2.27)$$

Jedem Tensor 1. Stufe  $\mathbf{v} = v_i\mathbf{e}_i$  läßt sich (mathematisch) durch

$$\mathbf{E} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{V} = v_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$$

nach (2.27) ein antisymmetrischer Tensor 2. Stufe mit den Koordinaten  $v_{ik} = \varepsilon_{ikl}v_l$  zuordnen, denn in (2.27) ist auch die Antisymmetriebedingung  $v_{ki} = -v_{ik}$  erfüllt.

In Fortsetzung dieser Überlegung bilden wir das zweifache innere Produkt

$$(\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) \cdot \mathbf{u} = \mathbf{V} \cdot \mathbf{u} = v_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k \cdot u_n\mathbf{e}_n = \varepsilon_{ikl}v_l u_n \mathbf{e}_i\mathbf{e}_k\delta_{kn} = \varepsilon_{ikl}u_k v_l \mathbf{e}_i.$$

**Aufgabe 2.4:** Durch Nachrechnung bestätige man den Zusammenhang

$$(\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) \cdot \mathbf{u} = \mathbf{e}_l \varepsilon_{ikl} u_k v_l = \varepsilon_{ijk} u_l v_j \mathbf{e}_k = \mathbf{u} \times \mathbf{v} \quad (2.28)$$

mit dem *vektoriellen Produkt*

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \mathbf{e}_1(u_2 v_3 - u_3 v_2) + \mathbf{e}_2(u_3 v_1 - u_1 v_3) + \mathbf{e}_3(u_1 v_2 - u_2 v_1). \quad (2.29)$$

**Aufgabe 2.5:** Mit  $\mathbf{E} \cdot \mathbf{u} = \mathbf{U}$  und  $\mathbf{E} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{V}$  soll gezeigt werden, daß die Beziehungen

$$(\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) \cdot \mathbf{u} = -(\mathbf{E} \cdot \mathbf{u}) \cdot \mathbf{v} \quad (2.30)$$

und

$$\mathbf{V} \cdot \mathbf{u} = -\mathbf{u} \cdot \mathbf{V} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{U} = -\mathbf{U} \cdot \mathbf{v} \quad (2.31)$$

gelten.

## 2.4. Rechenkalkül mit E-Tensoren

Das Produkt eines Tensors  $m$ -ter Stufe mit einem Tensor  $n$ -ter Stufe ergibt einen Tensor  $(m + n)$ -ter Stufe.

**Beispiel 2.5:** Das Produkt

$$\begin{aligned} \mathbf{E}\mathbf{E} &= \varepsilon_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \varepsilon_{lmn} \mathbf{e}_l \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n \\ &= \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n \end{aligned} \quad (2.32)$$

ergibt den Kronecker-Tensor 6. Stufe mit den Koordinaten

$$\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} = \begin{vmatrix} \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_l & \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_m & \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_n \\ \mathbf{e}_j \cdot \mathbf{e}_l & \mathbf{e}_j \cdot \mathbf{e}_m & \mathbf{e}_j \cdot \mathbf{e}_n \\ \mathbf{e}_k \cdot \mathbf{e}_l & \mathbf{e}_k \cdot \mathbf{e}_m & \mathbf{e}_k \cdot \mathbf{e}_n \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \delta_{il} & \delta_{im} & \delta_{in} \\ \delta_{jl} & \delta_{jm} & \delta_{jn} \\ \delta_{kl} & \delta_{km} & \delta_{kn} \end{vmatrix}. \quad (2.33)$$

Diese Beziehung folgt aus  $\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} = [\mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k] [\mathbf{e}_l \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n]$  bei Anwendung der Produktregel (1.39).

Das innere Produkt eines Tensors  $m$ -ter Stufe mit einem Tensor  $n$ -ter Stufe ergibt einen Tensor der Stufe  $m + n - 2$ .

**Beispiel 2.6:** Das innere Produkt

$$\begin{aligned} \mathbf{E} \cdot \mathbf{E} &= \varepsilon_{ijk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \cdot \varepsilon_{lmn} \mathbf{e}_l \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n \\ &= \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \delta_{kl} \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n = \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kmn} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \mathbf{e}_m \mathbf{e}_n \end{aligned}$$

definiert nach (2.33) einen Tensor 4. Stufe mit den Koordinaten

$$\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kmn} = \begin{vmatrix} \delta_{ik} & \delta_{im} & \delta_{in} \\ \delta_{jk} & \delta_{jm} & \delta_{jn} \\ \delta_{kk} & \delta_{km} & \delta_{kn} \end{vmatrix}. \quad (2.34)$$

Diese Determinante wird mit  $\delta_{kk} = 3$  nach der 3. Zeile entwickelt:

$$\begin{aligned} \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kmn} &= 3(\delta_{im} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jm}) - \delta_{km}(\delta_{ik} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jk}) + \delta_{kn}(\delta_{ik} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jk}) \\ &= 3(\delta_{im} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jm}) - (\delta_{im} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jm}) + (\delta_{in} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jn}) \\ &= \delta_{im} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jm}. \end{aligned}$$

Es hat sich die grundlegende *Strukturformel*

$$\varepsilon_{ijk}\varepsilon_{kmn} = \delta_{im}\delta_{jn} - \delta_{in}\delta_{jm} \quad (2.35)$$

ergeben.

Im Anschluß an (2.25), (2.27), wo einem Vektor **v** ein antisymmetrischer Tensor **E** · **v** = **V** zugeordnet wurde, stellen wir die Frage, welcher antisymmetrische Tensor **E** · (**a** × **b**) dem Vektor **a** × **b** zugeordnet wird. Mit (2.28) **u** × **v** =  $\varepsilon_{ikl}e_iu_kv_l$  wird auch **E** · (**a** × **b**) =  $\varepsilon_{ijk}e_ie_je_k \cdot \varepsilon_{lmn}e_la_mb_n$ .

Die Strukturformel (2.35) läßt sich hier unmittelbar anwenden

$$\begin{aligned} \mathbf{E} \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) &= \varepsilon_{ijk}\varepsilon_{lmn}a_mb_ne_j\delta_{kl} \\ &= \varepsilon_{ijk}\varepsilon_{kmn}a_mb_ne_j = (\delta_{im}\delta_{jn} - \delta_{in}\delta_{jm}) a_mb_ne_j \\ &= (a_ib_j - a_jb_i) e_ie_j = a_ib_je_ie_j - b_ia_je_ie_j. \end{aligned}$$

Sind **ab** und **ba** Dyaden, so lautet das Ergebnis

$$\mathbf{E} \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = \mathbf{ab} - \mathbf{ba}.$$

Dem vektoriellen Produkt **a** × **b** kann man den antisymmetrischen Tensor 2. Stufe

$$\langle \mathbf{ab} \rangle = \mathbf{ab} - \mathbf{ba} = \mathbf{E} \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \quad (2.36)$$

zuordnen. Wir nennen  $\langle \mathbf{ab} \rangle = \mathbf{ab} - \mathbf{ba}$  einen *Bivektor*.

Jetzt bilden wir das zweifache Produkt von drei Tensoren 1. Stufe gemäß

$$\mathbf{abc} = a_ib_jc_ke_ie_je_k. \quad (2.37)$$

Es stellt einen Tensor 3. Stufe dar.

*Aufgabe 2.6:* Man zeige, daß

$$\begin{aligned} \langle \mathbf{abc} \rangle &= \mathbf{abc} + \mathbf{bca} + \mathbf{cab} \\ &\quad - \mathbf{bac} - \mathbf{cba} - \mathbf{acb} \end{aligned} \quad (2.38)$$

ein vollständig antisymmetrischer Tensor 3. Stufe ist. Wir nennen  $\langle \mathbf{abc} \rangle$  nach (2.38) einen *Trivektor*.

Die *Strukturformel* (2.35) läßt sich weiter spezialisieren, indem wir nach *m* und *i* überschieben:

$$\begin{aligned} \varepsilon_{ijk}\varepsilon_{kin} &= \delta_{il}\delta_{jn} - \delta_{in}\delta_{jl} = 3\delta_{jn} - \delta_{jn}, \\ \text{also} \quad \varepsilon_{ijk}\varepsilon_{kin} &= \varepsilon_{kij}\varepsilon_{kin} = 2\delta_{jn}. \end{aligned} \quad (2.39)$$

Bei drei gleichen Indizes wird schließlich

$$\varepsilon_{kij}\varepsilon_{kij} = \varepsilon_{ijk}\varepsilon_{ijk} = 2\delta_{jj} = 6. \quad (2.40)$$

*Beispiel 2.7:* Das Gleichungssystem (2.26)  $v_{ik} = \varepsilon_{ikn}v_n$  soll aufgelöst werden. Dafür wird (2.39) umgeschrieben in

$$\varepsilon_{ikm}\varepsilon_{ikn} = 2\delta_{mn}. \quad (2.39)$$

Über (2.26) bilden wir die Doppelsumme

$$\varepsilon_{ikm} v_{ik} = \varepsilon_{ikm} \varepsilon_{ikn} v_n.$$

Nach (2.39) erhalten wir

$$\varepsilon_{ikm} v_{ik} = 2\delta_{mn} v_n = 2v_m$$

und damit die Lösung

$$v_m = \frac{1}{2} \varepsilon_{ikm} v_{ik}.$$

Das lineare Gleichungssystem

$$v_{ik} = \varepsilon_{ikn} v_n \text{ hat die Lösung } v_n = \frac{1}{2} \varepsilon_{ikn} v_{ik} \quad (2.41)$$

für  $n = 1, 2, 3$ .

Die *Strukturformel* (2.35) ist mit dem *Verbindungssatz* (1.30) äquivalent, so daß wir (1.30) mit (2.35) beweisen können. Mit

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \varepsilon_{ijk} u_i v_j \mathbf{e}_k = f_k \mathbf{e}_k = \mathbf{f}$$

wird

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \times \mathbf{w} = \mathbf{f} \times \mathbf{w} = \varepsilon_{kmn} f_k w_m \mathbf{e}_n.$$

Zum Einsetzen muß in beiden Gleichungen  $f_k$  erscheinen. Nach (2.35) folgt

$$\begin{aligned} \mathbf{f} \times \mathbf{w} &= \varepsilon_{kmn} \varepsilon_{ijk} u_i v_j w_m \mathbf{e}_n \\ &= \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kmn} u_i v_j w_m \mathbf{e}_n = (\delta_{im} \delta_{jn} - \delta_{in} \delta_{jm}) u_i v_j w_m \mathbf{e}_n \\ &= (\delta_{im} u_i w_m) v_n \mathbf{e}_n - (\delta_{jm} v_j w_m) u_n \mathbf{e}_n \\ &= (u_m w_m) \mathbf{v} - (v_m w_m) \mathbf{u} = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{v} - (\mathbf{v} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{u} \end{aligned}$$

in Übereinstimmung mit

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \times \mathbf{w} = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{v} - (\mathbf{v} \cdot \mathbf{w}) \mathbf{u}. \quad (1.30)$$

*Aufgabe 2.7:* Folgende Ausdrücke sind gleich:

$$\begin{aligned} (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{w} &= \mathbf{w}(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = (\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}) \mathbf{w} = \mathbf{w}(\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}) \\ &= \mathbf{u} \cdot (\mathbf{v}\mathbf{w}) = (\mathbf{w}\mathbf{u}) \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot (\mathbf{u}\mathbf{w}) = (\mathbf{w}\mathbf{v}) \cdot \mathbf{u}. \end{aligned} \quad (2.42)$$

In der letzten Zeile treten die Dyaden  $\mathbf{vw}$ ,  $\mathbf{wu}$ ,  $\mathbf{uw}$  und  $\mathbf{wv}$  auf. In Komponentendarstellung zeige man  $(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{w} = \mathbf{u} \cdot (\mathbf{v}\mathbf{w})$  und  $(\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}) \mathbf{w} = \mathbf{v} \cdot (\mathbf{u}\mathbf{w})$ . Warum ist  $\mathbf{u} \cdot (\mathbf{v}\mathbf{w}) = \mathbf{v} \cdot (\mathbf{u}\mathbf{w})$ ? Nach (2.42) können wir den *Verbindungssatz* in der Form

$$\begin{aligned} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \times \mathbf{w} &= \mathbf{u} \cdot \mathbf{w}\mathbf{v} - \mathbf{v} \cdot \mathbf{w}\mathbf{u}, \\ \mathbf{u} \times (\mathbf{v} \times \mathbf{w}) &= \mathbf{u} \cdot \mathbf{w}\mathbf{v} - \mathbf{u} \cdot \mathbf{v}\mathbf{w} \end{aligned} \quad (2.43)$$

schreiben.

*Aufgabe 2.8:* Man führe die Rechnung

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \cdot (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = \varepsilon_{ijk} u_i v_j \mathbf{e}_k \cdot \varepsilon_{lmn} u_l v_m \mathbf{e}_n$$

zum Ergebnis und zeige

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v})^2 + (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v})^2 = \mathbf{u}^2 \mathbf{v}^2 \quad (2.44)$$

mit der Bezeichnung (1.8).

*Aufgabe 2.9:* Zur Übung beweise man mittels

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = \varepsilon_{ijk} \mathbf{e}_i a_j b_k \cdot \varepsilon_{lmn} \mathbf{e}_l c_m d_n$$

die Umwandlungsformel (1.41)

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}).$$

Das **Spatprodukt** entsteht jetzt in der Form

$$[\mathbf{uvw}] = (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{w} = \varepsilon_{ijk} u_i v_j \mathbf{e}_k \cdot w_l \mathbf{e}_l,$$

also

$$[\mathbf{uvw}] = \varepsilon_{ijk} u_i v_j w_k \quad (1.59)$$

in Übereinstimmung mit (1.59).

*Beispiel 2.8:* Ein zweistufiger Tensor, der uns noch beschäftigen wird, habe die Gestalt

$$\mathbf{Q} = A_1 \mathbf{r} \mathbf{r} + A_2 \mathbf{I} + A_3 \mathbf{E} \cdot \mathbf{r}. \quad (2.45)$$

$A_1, A_2, A_3$  seien Skalare,  $\mathbf{r}$  sei ein Tensor 1. Stufe. Die Koordinaten des Tensors (2.45) im Bezugssystem  $B$  und  $\bar{B}$  sind

$$Q_{ij}(r_1, r_2, r_3) = A_1 r_i r_j + A_2 \delta_{ij} = A_3 \varepsilon_{ijk} r_k \quad (2.46)$$

und

$$\begin{aligned} \bar{Q}_{ij}(r_1, r_2, r_3) &= c_{ik} c_{jl} Q_{kl}(r_1, r_2, r_3) \\ &= A_1 c_{ik} r_k c_{jl} r_l + A_2 c_{ik} c_{jl} \delta_{kl} + A_3 c_{ik} c_{jl} \varepsilon_{klm} r_m. \end{aligned}$$

Mit  $r_{kl} = \varepsilon_{klm} r_m$  und  $\bar{r}_{kl} = \bar{\varepsilon}_{klm} \bar{r}_m$  gilt nach (2.26) und (2.27)  $c_{ik} c_{jl} r_{kl} = \bar{r}_{ij} = \bar{\varepsilon}_{ijk} \bar{r}_k$ . Es folgt

$$\bar{Q}_{ij}(r_1, r_2, r_3) = A_1 \bar{r}_i \bar{r}_j + A_2 \delta_{ij} + A_3 \bar{\varepsilon}_{ijk} \bar{r}_k \quad (2.47)$$

wegen  $\delta_{ij} = \delta_{ij}$  nach (2.4). Durch Vergleich von (2.47) mit (2.46) erkennt man, daß die Koordinatenbeziehung

$$Q_{ij}(\bar{r}_1, \bar{r}_2, \bar{r}_3) = \bar{Q}_{ij}(r_1, r_2, r_3) \quad (2.48)$$

von dem Tensor (2.45) nur dann erfüllt wird, wenn wir uns auf die Untergruppe der Drehtransformationen mit  $\bar{\varepsilon}_{ijk} = \varepsilon_{ijk}$  beschränken. Die „Isotropiebedingung“ (2.48), auf die wir noch zu sprechen kommen, hat mir G. Seifert in verallgemeinerter Form mitgeteilt.

### 3. Symmetrische Tensoren 2. Stufe. Tensorfelder. Drehtensor.

#### 3.1. Einheitstensor und Spannungstensor

Dem zweistufigen Tensor  $\mathbf{T} = \tau_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  können wir die quadratische Matrix  $((\tau_{ik}))$  mit 9 Zahlen  $\tau_{ik}$  zuordnen, aber nicht umgekehrt. Ohne die Matrix heranzuziehen, wollen wir dem Tensor 2. Stufe direkt seine Determinante  $\det \mathbf{T} = \|\tau_{ik}\|$  zuordnen.

**Definition 3.1:** Der zweistufige Tensor  $\mathbf{T}$  heißt **regulär**, wenn seine Determinante  $\det \mathbf{T} \neq 0$ , also der Rang seiner Koordinatenmatrix gleich drei ist. Der Tensor  $\mathbf{T}$  heißt **singulär**, wenn  $\det \mathbf{T} = 0$  ist.

**Definition 3.2:** Wenn die Tensorkoordinaten die Symmetriebedingung

$$\sigma_{ki} = \sigma_{ik} \quad (3.1)$$

erfüllen, heißt der zweistufige Tensor

$$\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \sigma_{ki} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$$

**symmetrisch.**

Ein wichtiger symmetrischer Tensor 2. Stufe ist der *Einheitstensor*

$$\mathbf{I} = \delta_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \mathbf{e}_k \mathbf{e}_k = \mathbf{e}_1 \mathbf{e}_1 + \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_2 + \mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3. \quad (3.2)$$

Seine Koordinaten sind wegen  $\delta_{ki} = \delta_{ik}$  symmetrisch. Der Tensor  $\mathbf{I}$  ist regulär, da

$$\det \mathbf{I} = \|\delta_{ik}\| = 1$$

gilt. Daß die  $\delta_{ik}$  Tensorkoordinaten darstellen, wurde im Satz 2.3 bewiesen. Obwohl die Basiselemente 2. Stufe  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_1$ ,  $\mathbf{e}_2 \mathbf{e}_2$ ,  $\mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3$  insgesamt nicht Tensoren 2. Stufe sind, ergibt die Summenform (3.2) einen zweistufigen Tensor.

*Aufgabe 3.1:* Man zeige durch Nachrechnung, daß sich der Tensor  $\mathbf{I}$  nach (3.2) bei innerer Multiplikation mit einem beliebigen Tensor 1. oder 2. Stufe wie ein „Element“ verhält:

$$\mathbf{I} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{I} = \mathbf{v}, \quad \mathbf{I} \cdot \mathbf{A} = \mathbf{A} \cdot \mathbf{I} = \mathbf{A}. \quad (3.3)$$

*Aufgabe 3.2:*  $\mathbf{S}$  sei ein Tensor 2. Stufe. Durch Ausmultiplizieren bestätige man, daß die Beziehungen

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{S} = \mathbf{S} \cdot \mathbf{v}, \quad \mathbf{u} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{u} \quad (3.4)$$

nur gelten, wenn  $\mathbf{S}$  symmetrisch ist.

Die *Zeilen-* oder *Spaltenvektoren* der Matrix eines Tensors 2. Stufe sind insgesamt *keine* Tensoren 1. Stufe. Bilden wir nämlich die Summenform

$$\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \mathbf{e}_i (\sigma_{ik} \mathbf{e}_k) = \mathbf{e}_i \mathbf{p}_i \quad (3.5)$$

mit

$$\mathbf{p}_i = \sigma_{ik} \mathbf{e}_k, \quad (3.6)$$

so sind  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3$  die Zeilenvektoren der Matrix  $((\sigma_{ik}))$ . Wenn die Transformationsgesetze für die Koordinaten  $\sigma_{ik}$  eines Tensors 2. Stufe erfüllt sind, so sind die Transformationsgesetze z. B. für die

Koordinaten  $\sigma_{1k}$  des Zeilenvektors  $\mathbf{p}_1 = \sigma_{1k}\mathbf{e}_k$  im allgemeinen nicht erfüllt, so daß der Zeilenvektor  $\mathbf{p}_1$  keinen Tensor 1. Stufe darstellt, wie man leicht überprüft. Die Zeilenvektoren  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3$  sind also insgesamt keine Tensoren 1. Stufe. Bedeutet  $\mathbf{S}$  den symmetrischen *Spannungstensor* der Elastizitätstheorie mit den Tensorkoordinaten  $\sigma_{ik}$ , so sind die zugehörigen *Spannungsvektoren*  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3$  nach (3.6) insgesamt *keine* Tensoren 1. Stufe. Entsprechend sind die Zeilen- oder Spaltenvektoren des Tensors  $\mathbf{I}$  nach (3.2) insgesamt keine Tensoren 1. Stufe. Hier sind die Zeilen- oder Spaltenvektoren nämlich speziell die Koordinateneinheitsvektoren  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ , von denen wir wissen, daß sie insgesamt nicht einstufige Tensoren sein können.

Die Koordinaten  $\sigma_{ik}$  des Spannungstensors  $\mathbf{S}$  heißen *Schubspannungen* im Falle  $i \neq k$ ; die  $\sigma_{11}, \sigma_{22}, \sigma_{33}$  sind die *Normalspannungen*. In der Technischen Mechanik sind folgende Bezeichnungen üblich:  $\sigma_{11} = \sigma_x, \sigma_{22} = \sigma_y, \sigma_{33} = \sigma_z$  sowie  $\sigma_{12} = \tau_{xy}, \sigma_{23} = \tau_{yz}, \sigma_{31} = \tau_{zx}$ . Mit dem Kräfte- und Momentengleichgewicht werden wir uns noch befassen. Daraus folgt die *Symmetrie* des Spannungstensors:  $\sigma_{ki} = \sigma_{ik}$ .

**Beispiel 3.1:** Ein elastisch deformierter Körper befinde sich unter dem Einfluß äußerer Kräfte im Gleichgewichtszustand. Denken wir uns einen Teilkörper herausgeschnitten, so sind an den Schnittflächen Spannungskräfte derart anzubringen, daß sein Gleichgewichtszustand erhalten bleibt. Als Teilkörper wählen wir einen infinitesimalen Quader mit achsenparallelen Kanten. Wir konstruieren ihn, indem wir von dem „Trägerpunkt“  $P$  mit den Koordinaten  $x_1, x_2, x_3$  zunächst die Kantenlängen  $dx_1 > 0, dx_2 > 0, dx_3 > 0$  abtragen. Damit entstehen die drei in Bild 3.1 eingezeichneten Randflächen, die sich in  $P$  schneiden. Wir ergänzen das Bild in Gedanken zum vollständigen Quader durch Hinzufügen der gegenüberliegenden Begrenzungsflächen. Wie wird in diesem Modell der Spannungszustand im Punkt  $P$  beschrieben?

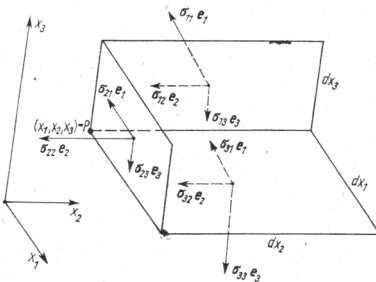


Bild 3.1: Komponenten der Spannungsvektoren

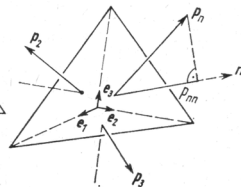


Bild 3.2: Spannungsvektoren

An den drei eingezeichneten Randflächen der Inhalte  $dA_1 = dx_2 dx_3$ ,  $dA_2 = dx_3 dx_1$ ,  $dA_3 = dx_1 dx_2$  greift jeweils im Schwerpunkt der Fläche ein *Spannungsvektor*  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3$  an, so daß sich  $\mathbf{p}_i$  auf  $dA_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) bezieht. Die Spannungsvektoren sind Kraftvektoren, bezogen auf die Flächeneinheit. Die Schnittflächen  $dA_i$ , an denen die Spannungsvektoren  $\mathbf{p}_i$  angreifen, stehen auf den Basisvektoren  $\mathbf{e}_i$  senkrecht. Ein Spannungsvektor  $\mathbf{p}_i$  steht aber im allgemeinen keineswegs senkrecht auf seiner

Bezugsfläche  $dA_i$ , so daß wir ihn in Komponenten zerlegen können gemäß

$$\mathbf{p}_1 = \sigma_{1k} \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{p}_2 = \sigma_{2k} \mathbf{e}_k, \quad \mathbf{p}_3 = \sigma_{3k} \mathbf{e}_k,$$

oder für  $i = 1, 2, 3$  zusammengefaßt:  $\mathbf{p}_i = \sigma_{ik} \mathbf{e}_k$ .

Damit haben wir die Gl. (3.6) physikalisch gedeutet. Die 9 Tensorkoordinaten  $\sigma_{ik}$  beschreiben den Spannungszustand im Punkt  $P = (x_1, x_2, x_3)$  vollständig. Die Größe  $\mathbf{S}$  nach (3.5) hat also selbständige physikalische Bedeutung und kann als solche nicht davon abhängen, wie wir das KS in Bild 3.1 einzeichnen. Dann muß aber die Invarianzbedingung

$$\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \bar{\sigma}_{ik} \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_k = \bar{\mathbf{S}}$$

für einen Tensor 2. Stufe erfüllt sein. Wie läßt sich das beweisen? Man wendet den Divisionssatz an: Besteht die Beziehung  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$  derart, daß  $\mathbf{x}$  und  $\mathbf{x}'$  Tensoren 1. Stufe sind, dann muß  $\mathbf{A}$  ein Tensor 2. Stufe sein, siehe Beispiel 3.2.

*Beispiel 3.2:* Als Volumenelement eines elastischen Körpers legen wir jetzt ein Tetraeder nach Bild 3.2 zugrunde. Die Spannungsvektoren  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3$  greifen an den Dreiecksflächen mit den Flächeninhalten

$$dA_1 = \frac{1}{2} dx_2 dx_3, \quad dA_2 = \frac{1}{2} dx_3 dx_1, \quad dA_3 = \frac{1}{2} dx_1 dx_2$$

in den Koordinatenebenen an, während der Spannungsvektor  $\mathbf{p}_n$  der schrägen Deckdreiecksfläche mit dem Inhalt  $dA$  und dem Normaleneinheitsvektor  $\mathbf{n}$  zugeordnet ist. Die Vektoren  $\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \mathbf{p}_3, \mathbf{p}_n$  haben im allgemeinen nicht die Richtung der zugehörigen Flächennormalen entsprechend  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3, \mathbf{n}$ , so daß z. B.  $\mathbf{p}_n \cdot \mathbf{n} = p_{nn}$  die skalare Projektion des Vektors  $\mathbf{p}_n$  auf die Normale der schrägen Deckfläche bedeutet. Während aber die Spannungsvektoren  $\mathbf{p}_i$  mit ihren Bezugsflächen  $dA_i$  vom KS abhängen, ist das beim Spannungsvektor  $\mathbf{p}_n$  nicht der Fall. Die schräge Deckfläche ist als Ausschnitt einer Ebene ein geometrisches Objekt, das nicht von dem in Bild 3.2 zufällig gewählten KS abhängt. Die ihr zugeordneten Vektoren  $\mathbf{n}$  und  $\mathbf{p}_n$  sind daher Tensoren 1. Stufe.

Die Gleichgewichtsbedingung für die *Spannungskräfte* an den Randflächen des Tetraeders lautet

$$\mathbf{p}_n dA = \mathbf{p}_i dA_i. \quad (3.7)$$

Wegen  $dA_i = dA \cos(\mathbf{n}, \mathbf{e}_i)$  gilt

$$\mathbf{p}_n dA = \mathbf{p}_i \cos(\mathbf{n}, \mathbf{e}_i) dA,$$

$$\mathbf{p}_n = \cos(\mathbf{n}, \mathbf{e}_i) \mathbf{p}_i = (\mathbf{n} \cdot \mathbf{e}_i) \mathbf{p}_i,$$

also nach (3.5)

$$\mathbf{p}_n = \mathbf{n} \cdot \mathbf{e}_i \mathbf{p}_i = \mathbf{n} \cdot \mathbf{S}. \quad (3.8)$$

Da  $\mathbf{p}_n$  und  $\mathbf{n}$  Tensoren 1. Stufe sind, muß  $\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  auf Grund des Divisionssatzes ein Tensor 2. Stufe sein. Die Spannungen  $\sigma_{ik}$  sind also Koordinaten eines Tensors 2. Stufe. Die vorher definierte skalare Normalspannung erhält jetzt die Darstellung

$$\mathbf{p}_n \cdot \mathbf{n} = \mathbf{n} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{n} = p_{nn}. \quad (3.9)$$



### 3.2. Tensorfelder. Isotrope Tensoren

Der Begriff des Vektorfeldes läßt sich auf den Begriff des Tensorfeldes erweitern. Als Repräsentanten wählen wir einen Tensor 2. Stufe  $\mathbf{T} = \tau_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$ . Die Tensorkoordinaten sind jetzt nicht mehr feste Zahlen, sondern Funktionen des Ortes und der Zeit. Ihr Definitionsbereich umfaßt einen räumlichen Bereich und ein Zeitintervall, meistens den Raum  $R^3$  für die Ortskoordinaten  $x_1, x_2, x_3$  und das Intervall  $0 \leq t < \infty$  für die Zeitkoordinate  $t$ . Die Tensorkoordinaten seien mindestens zweimal stetig differenzierbare Funktionen in den Variablen  $x_1, x_2, x_3, t$ . Abgekürzt schreiben wir  $(x_1, x_2, x_3, t) = (\mathbf{x}, t)$ .

**Definition 3.3:**  $\mathbf{v} = v_i \mathbf{e}_i$  bzw.  $\mathbf{T} = \tau_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  seien Tensorfelder 1. bzw. 2. Stufe. Bestehen die Abhängigkeiten  $v_i(\mathbf{x})$ ,  $\tau_{ik}(\mathbf{x})$  oder  $v_i(\mathbf{x}(t))$ ,  $\tau_{ik}(\mathbf{x}(t))$ , so heißen die Tensorfelder **statisch** oder **stationär**<sup>1)</sup>. Tensorfelder mit Koordinatenfunktionen der Art  $v_i(\mathbf{x}(t), t)$ ,  $\tau_{ik}(\mathbf{x}(t), t)$ , aber auch  $v_i(\mathbf{x}, t)$ ,  $\tau_{ik}(\mathbf{x}, t)$  heißen **instationär**.

Der letzte Fall liegt z. B. vor, wenn es sich um die Wellenausbreitung in einem ruhenden Medium handelt. Das Vektorfeld der Geschwindigkeit einer stationären oder instationären Strömung hat den Charakter  $\mathbf{w} = w_i(\mathbf{x}(t)) \mathbf{e}_i$  oder  $\mathbf{w} = w_i(\mathbf{x}(t), t) \mathbf{e}_i$ . Ein elektrostatisches Feld hat die erstgenannte Eigenschaft.

Jedem Punkt  $(\mathbf{x}, t)$  des Definitionsbereiches wird ein Tensor 2. Stufe mit den Koordinaten  $\tau_{ik}(\mathbf{x}, t)$  zugeordnet. Die Tensorkoordinaten sind die *Varianten*, die sich so transformieren müssen, daß der Tensor und die von ihm erzeugte Bilinearform invariant bleibt. Invariante Multilinearformen lassen sich leicht konstruieren.

**Definition 3.4:** Ein Tensorfeld 2. Stufe heißt **isotrop**, wenn die von ihm erzeugte 2fache Multilinearform nur mit additiven Termen aufgebaut wird, die für sich invariante Skalare darstellen, wobei sämtliche Möglichkeiten zur Konstruktion von direkten Skalarprodukten berücksichtigt, aber Spatprodukte ausgeschlossen werden.

**Satz 3.1:** Die Koordinaten eines **isotropen Tensors 2. Stufe** haben die Gestalt

$$Q_{ij}(\mathbf{r}, t) = A_1(r^2, t) r_i r_j + A_2(r^2, t) \delta_{ij}. \quad (3.10)$$

Ein isotroper Tensor 2. Stufe ist symmetrisch.

Um das zu zeigen, betrachten wir die *Bilinearform*

$$\hat{L}(\mathbf{r}, t; \mathbf{u}, \mathbf{v}) = Q_{ij}(\mathbf{r}, t) u_i v_j \quad (3.11)$$

in den einstufigen Tensoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$ . Als Variable werden der Verbindungsvektor  $\mathbf{r} = \overrightarrow{PQ}$  der Raumpunkte  $P$  und  $Q$  und der Zeitparameter  $t$  eingeführt. Invariant gegenüber Drehung und Umlegung des KS sind die Fundamentalinvarianten (Skalar- und Spatprodukt):  $\mathbf{r} \cdot \mathbf{r} = r^2$ ;  $\mathbf{r} \cdot \mathbf{u}$ ;  $\mathbf{r} \cdot \mathbf{v}$ ;  $[\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{r}]$ .

Bilinear in  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  wird damit der Ausdruck

$$\begin{aligned} \hat{L}(\mathbf{r}, t; \mathbf{u}, \mathbf{v}) &= A_1(r^2, t) (\mathbf{r} \cdot \mathbf{u}) (\mathbf{r} \cdot \mathbf{v}) + A_2(r^2, t) (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) + A_3(r^2, t) [\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{r}] \\ &= A_1 r_i u_i r_j v_j + A_2 \delta_{ij} u_i v_j + A_3 \varepsilon_{ijk} u_i v_j r_k \\ &= [A_1 r_i r_j + A_2 \delta_{ij} + A_3 \varepsilon_{ijk} r_k] u_i v_j. \end{aligned} \quad (3.12)$$

<sup>1)</sup> Bei Stationarität gilt die Zusatzbedingung, daß das Geschwindigkeitsfeld  $d\mathbf{x}/dt = \mathbf{v}(x_1, x_2, x_3)$  nicht mehr von  $t$  abhängt.

Da diese Bilinearform invariant ist, stehen in der eckigen Klammer die Koordinaten eines Tensorfeldes 2. Stufe, die nach G. Seifert der **Isotropiebedingung** (2.48) genügen müssen. Diese Bedingung läßt sich allgemein bei orthogonalen Koordinatentransformationen (einschließlich Spiegelung) nur dadurch erfüllen, daß wir den Summanden mit dem Faktor  $A_3$  in (3.12) ausschließen, so daß (3.10) entsteht, vgl. Beispiel 2.8.

Isotropie nach (3.10) setzt *Homogenität* voraus, d. h. der Punkt  $P$ , von dem der Vektor  $\mathbf{r}$  abgetragen wird, ist beliebig. Jede Parallelverschiebung der „Zweipunktkonfiguration“  $PQ$  ist zulässig. Der Vektor  $\mathbf{r}$  ist ein Tensor 1. Stufe, was schon benutzt wurde.

Mit der *Trilinearform*

$$\hat{L}(\mathbf{r}, t; \mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}) = Q_{ijk}(\mathbf{r}, t) u_i v_j w_k$$

findet man durch entsprechende Überlegungen die Gestalt eines *isotropen Tensors* 3. Stufe mit den Koordinaten

$$\begin{aligned} Q_{ijk}(\mathbf{r}, t) = & K_1(r^2, t) r_i r_j r_k + K_2(r^2, t) r_i \delta_{jk} \\ & + K_3(r^2, t) r_j \delta_{ik} + K_4(r^2, t) r_k \delta_{ij}. \end{aligned} \quad (3.13)$$

Die einfache *Linearform*

$$\hat{L}(\mathbf{r}, t; \mathbf{u}) = Q_i(\mathbf{r}, t) u_i$$

führt auf den *isotropen Tensor* 1. Stufe mit den Koordinaten

$$Q_i(\mathbf{r}, t) = C_1(r^2, t) r_i. \quad (3.14)$$

### 3.3. Der allgemeine Drehtensor 2. Stufe

Zur Vorbereitung soll die Vektorgleichung

$$\mathbf{v} = v_1 \mathbf{b}_1 + v_2 \mathbf{b}_2 + v_3 \mathbf{b}_3 \quad (3.15)$$

nach den  $v_1, v_2, v_3$  aufgelöst werden. Die Basisvektoren  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  seien nicht komplanar, sonst beliebig! Wir multiplizieren (3.15) nach der Reihe skalar mit den vektoriellen Produkten  $\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3, \mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1, \mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2$  und erhalten

$$\mathbf{v} \cdot (\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3) = [\mathbf{v} \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] = v_1 [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] + v_2 [\mathbf{b}_2 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] + v_3 [\mathbf{b}_3 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3],$$

$$\mathbf{v} \cdot (\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1) = [\mathbf{v} \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1] = v_1 [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1] + v_2 [\mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1] + v_3 [\mathbf{b}_3 \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1],$$

$$\mathbf{v} \cdot (\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2) = [\mathbf{v} \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2] = v_1 [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2] + v_2 [\mathbf{b}_2 \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2] + v_3 [\mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2].$$

Das Spatprodukt verschwindet, wenn zwei Vektoren (parallel oder speziell) gleich sind. Beachten wir außerdem die Umstellungsregeln (1.37) und die Voraussetzung  $[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] = D \neq 0$ , so lautet die Lösung

$$v_1 = \frac{[\mathbf{v} \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v_2 = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{v} \mathbf{b}_3]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v_3 = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{v}]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]} \quad (3.16)$$

oder auch zur Erinnerung an die Cramersche Regel

$$v_1 = D_1/D, \quad v_2 = D_2/D, \quad v_3 = D_3/D.$$

Wir betrachten die Drehbewegung eines Massenpunktes um eine beliebige Achse durch den Ursprung des KS, also eine *Punkttransformation*, die von einem Tensor 2. Stufe vermittelt wird. Dieser Tensor sei der *Drehtensor*  $\mathbf{K}$ . Von einem Bewegungsmechanismus mit einer Punktmasse wollen wir absehen und die Aufgabe geometrisch behandeln, so daß der Endpunkt des Ortsvektors  $\mathbf{x}$  mit Hilfe des Drehtensors  $\mathbf{K}$  auf den Endpunkt des Ortsvektors  $\mathbf{x}'$  abgebildet wird, so daß die affine Abbildung

$$\mathbf{K} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}' \quad (3.17)$$

entsteht. (Bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  durch Drehung des Bezugssystems wird hingegen der betrachtete Punkt *festgehalten*. Dabei handelt es sich um eine orthogonale *Koordinatentransformation*, die von einer Matrix  $\mathbf{C}$  vermittelt wird, *nicht* von einem Tensor 2. Stufe.) Nach Bild 3.3 wird ein Punkt  $P$  eines Kreises (in der Ebene senkrecht zur

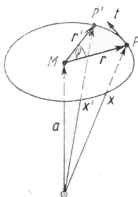


Bild 3.3: Zum allgemeinen Drehtensor

Drehachse durch  $P$ ) auf einen anderen Kreispunkt  $P'$  abgebildet. Wir beziehen uns auf Bild 3.3, wo die geometrischen Beziehungen

$$\begin{aligned} |\mathbf{x}'| &= |\mathbf{x}|, \quad |\mathbf{r}'| = |\mathbf{r}| = r, \quad \overrightarrow{OM} = \mathbf{a}, \quad (\mathbf{r}, \mathbf{r}') = \varphi, \quad \mathbf{r} \cdot \mathbf{r}' = r^2 \cos \varphi, \\ \mathbf{x} \cdot \mathbf{a}^0 &= \mathbf{x}' \cdot \mathbf{a}^0 = |\mathbf{a}|, \quad \mathbf{x} = \mathbf{a} + \mathbf{r}, \quad \mathbf{x}' = \mathbf{a} + \mathbf{r}', \\ \mathbf{r}^0 \times \mathbf{t} &= \mathbf{a}^0, \quad \mathbf{a}^0 \times \mathbf{r}^0 = \mathbf{t}, \quad \mathbf{t} \times \mathbf{a}^0 = \mathbf{r}^0 \end{aligned}$$

abgelesen werden, wenn  $\mathbf{t}$  wieder den Tangenteneinheitsvektor des Kreises bezeichnet. Die Einheitsvektoren  $\mathbf{a}^0, \mathbf{r}^0, \mathbf{t}$  bilden in dieser Reihenfolge ein orthonormiertes Rechtssystem. Der Bildvektor  $\mathbf{x}'$  werde in dieser Basis dargestellt

$$\mathbf{x}' = \lambda \mathbf{a}^0 + \mu \mathbf{r}^0 + \nu \mathbf{t}. \quad (3.18)$$

Die Aufgabe wird zunächst algebraisch nach dem Muster (3.15), (3.16) gelöst:

$$\begin{aligned} \lambda &= [\mathbf{x}' \mathbf{r}^0 \mathbf{t}] = \mathbf{x}' \cdot (\mathbf{r}^0 \times \mathbf{t}) = \mathbf{x}' \cdot \mathbf{a}^0 = |\mathbf{a}|, \\ \mu &= [\mathbf{a}^0 \mathbf{x}' \mathbf{t}] = [\mathbf{a}^0 \mathbf{a} \mathbf{t}] + [\mathbf{a}^0 \mathbf{r}' \mathbf{t}] = [\mathbf{r}' \mathbf{t} \mathbf{a}^0], \\ \mu &= \mathbf{r}' \cdot (\mathbf{t} \times \mathbf{a}^0) = \mathbf{r}' \cdot \mathbf{r}^0 = r \cos \varphi, \\ \nu &= [\mathbf{a}^0 \mathbf{r}^0 \mathbf{x}'] = [\mathbf{a}^0 \mathbf{r}^0 \mathbf{a}] + [\mathbf{a}^0 \mathbf{r}^0 \mathbf{r}'] = [\mathbf{a}^0 \mathbf{r}^0 \mathbf{r}'], \\ \nu &= \mathbf{a}^0 \cdot (\mathbf{r}^0 \times \mathbf{r}') = \mathbf{a}^0 \cdot r \sin \varphi \mathbf{a}^0 = r \sin \varphi, \end{aligned}$$

so daß (3.18) lautet

$$\mathbf{x}' = |\mathbf{a}| \mathbf{a}^0 + r \cos \varphi \mathbf{r}^0 + r \sin \varphi \mathbf{t}. \quad (3.19)$$

Das Problem besteht aber darin, bei Vorgabe der für die Drehung charakteristischen Größen  $\mathbf{x}$ ,  $\mathbf{a}$  und  $\varphi$  (Ortsvektor, Achsenvektor und Drehwinkel) den *Drehtensor* zu ermitteln. Unter diesem Gesichtspunkt wird (3.19)

$$\begin{aligned}\mathbf{x}' &= \mathbf{a} + \mathbf{r} \cos \varphi + \mathbf{r} \sin \varphi \mathbf{t} \\ &= \mathbf{a} + \mathbf{r} \cos \varphi + \mathbf{r} \sin \varphi (\mathbf{a}^0 \times \mathbf{r}^0), \\ \mathbf{x}' &= \mathbf{a}(1 - \cos \varphi) + \mathbf{x} \cos \varphi + \sin \varphi (\mathbf{a}^0 \times \mathbf{r})\end{aligned}$$

wegen  $\mathbf{r} = \mathbf{x} - \mathbf{a}$  und  $\mathbf{a}^0 \times \mathbf{a} = \mathbf{0}$  schließlich

$$\mathbf{x}' = \mathbf{a}(1 - \cos \varphi) + \mathbf{x} \cos \varphi + \sin \varphi (\mathbf{a}^0 \times \mathbf{x}). \quad (3.20)$$

Die affine Abbildungsaufgabe ist damit gelöst.

Wie sieht der Drehtensor (Affinor) aus, der diese Abbildung vermittelt? Wir benutzen

$$|\mathbf{a}| = \mathbf{a}^0 \cdot \mathbf{x}, \quad \mathbf{a} = \mathbf{a}^0 |\mathbf{a}| = \mathbf{a}^0 \mathbf{a}^0 \cdot \mathbf{x}, \quad \mathbf{x} = \mathbf{I} \cdot \mathbf{x}$$

und (2.28)  $(\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) \cdot \mathbf{u} = \mathbf{u} \times \mathbf{v}$ . Damit lautet (3.20)

$$\begin{aligned}\mathbf{x}' &= \mathbf{a}^0 \mathbf{a}^0 \cdot \mathbf{x} (1 - \cos \varphi) + \mathbf{I} \cdot \mathbf{x} \cos \varphi + \sin \varphi (\mathbf{E} \cdot \mathbf{x}) \cdot \mathbf{a}^0 \\ &= [\mathbf{a}^0 \mathbf{a}^0 (1 - \cos \varphi) + \mathbf{I} \cos \varphi - \sin \varphi (\mathbf{E} \cdot \mathbf{a}^0)] \cdot \mathbf{x} = \mathbf{K} \cdot \mathbf{x}.\end{aligned}$$

Der Drehtensor ist, wenn wir noch (3.2) und (2.19) heranziehen:

$$\begin{aligned}\mathbf{K} &= \mathbf{a}^0 \mathbf{a}^0 (1 - \cos \varphi) + \mathbf{I} \cos \varphi - \sin \varphi \mathbf{E} \cdot \mathbf{a}^0 \\ &= [a_i^0 a_k^0 (1 - \cos \varphi) + \delta_{ik} \cos \varphi - \sin \varphi \varepsilon_{ikl} a_l^0] \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k.\end{aligned} \quad (3.21)$$

Der Tensor  $\mathbf{K}$  ist nicht isotrop und auch nicht symmetrisch.

**Aufgabe 3.3:** Wie gelangt man unter der Voraussetzung  $\cos \varphi \approx 1$ ,  $\sin \varphi \approx \varphi$  von (3.20) wieder zur Grundformel (1.33)  $\mathbf{v} = \mathbf{u} \times \mathbf{x}$  für die Drehbewegung eines Massenpunktes im Verband eines starren Körpers?

**Aufgabe 3.4:** Man untersuche die speziellen orthogonalen Transformationen bei Drehung um die  $x_3$ -Achse, und zwar

- durch Einführung des Winkels  $(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_1) = \alpha$  die *Koordinatentransformation* mit der Koeffizientenmatrix  $\underline{C}$  bei Drehung des Bezugssystems,
- durch Einführung des positiven Winkels  $\alpha$ , den der Originalvektor  $\mathbf{x}$  und Bildvektor  $\mathbf{x}'$  bei der affinen längentreuen Abbildung  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$  in demselben KS miteinander bilden, wenn  $\mathbf{A}$  den speziellen Drehtensor dieser *Punkttransformation* bei der gedachten Drehbewegung des Punktes  $P$  um die  $x_3$ -Achse in die Lage  $P'$  bedeutet.

Man gebe die Elemente der Matrix  $\underline{C}$  und die Koordinaten des Tensors  $\mathbf{A}$  an. Man überprüfe die Bedingungen für orthogonale Transformationen allgemein und speziell für die Drehtransformation.

### 3.4. Hauptachsenform und skalare Invariante eines symmetrischen Tensors

#### 2. Stufe. Hauptachsentransformation

Beim *Hauptachsenproblem* kommen beide Transformationsarten ins Spiel: Ein Tensor 2. Stufe leistet in demselben KS vermöge  $\mathbf{S} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$  eine *Punkttransformation*, in geometrischer Sprache eine affine Abbildung. Bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  wird hingegen die *Koordinatentransformation*  $\underline{C}_x = \bar{x}$  von einer Transformationsmatrix  $\underline{C}$  vermittelt. Die Tensorkoordinaten müssen den Transformationsgesetzen gehorchen, während es für die Elemente einer Matrix keine Transformationsgesetze gibt.

Durch Drehung des Bezugssystems  $B$  in die Lage  $\bar{B}$  soll der gegebene *symmetrische* Tensor  $\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  auf die *Hauptachsenform*

$$\bar{\mathbf{S}} = \bar{\sigma}_{(11)} \mathbf{e}_1 \mathbf{e}_1 + \bar{\sigma}_{(22)} \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_2 + \bar{\sigma}_{(33)} \mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3 \quad (3.22)$$

gebracht werden. Welche Transformationsmatrix  $\underline{C}$  leistet eine solche Drehung des KS, daß  $\mathbf{S}$  in  $\bar{\mathbf{S}}$  nach (3.22) übergeht? Die *Querstriche* beziehen sich hier auf das gesuchte *Hauptachsensystem*  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$ . Wegen  $\bar{\mathbf{e}}_k = c_{kl} \mathbf{e}_l$  sind die  $c_{kl}$  so zu bestimmen, daß der Tensor  $\mathbf{S}$  mit Hilfe der gesuchten Transformationsmatrix  $\underline{C} = ((c_{kl}))$  die Gestalt (3.22) annimmt. Obwohl nur Hauptachsenrichtungen (Gerade) ermittelt werden können, wollen wir diese mit „Eigenvektoren“ angeben, die dann nur bis auf je einen Faktor bestimmt sind, über den man so verfügen kann, daß Einheitsvektoren  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3$  entstehen. Die gesuchten Basisvektoren

$$\bar{\mathbf{e}}_1 = c_{1l} \mathbf{e}_l, \quad \bar{\mathbf{e}}_2 = c_{2l} \mathbf{e}_l, \quad \bar{\mathbf{e}}_3 = c_{3l} \mathbf{e}_l \quad (3.23)$$

bilden das *Hauptachsensystem*.

Für orthogonale Transformationen wird das Transformationsgesetz (1.48) der Tensorkoordinaten

$$\bar{\sigma}_{ik} = c_{im} c_{kn} \sigma_{mn}$$

in

$$c_{il} \bar{\sigma}_{ik} = c_{il} c_{im} c_{kn} \sigma_{mn} = \delta_{lm} c_{kn} \sigma_{mn}$$

oder

$$c_{il} \bar{\sigma}_{ik} = c_{kn} \sigma_{ln}$$

überführt. Wir schreiben

$$c_{kn} \sigma_{ln} = c_{il} \bar{\sigma}_{ik}$$

und berücksichtigen in diesem Gleichungssystem die *Hauptachsenbedingung*

$$\bar{\sigma}_{ik} = 0 \quad \text{für} \quad i \neq k \quad (3.24)$$

in der Formulierung

$$c_{kn} \sigma_{ln} = c_{ki} \bar{\sigma}_{(kk)} \quad (3.25)$$

Auf der rechten Seite wird mit  $\bar{\sigma}_{(kk)}$  angedeutet, daß dort *nicht* über  $k$  summiert werden darf, da nur die Tensorkoordinaten  $\bar{\sigma}_{ik} = 0$  für  $i \neq k$  ausgeschlossen worden sind. Dagegen ist auf der linken Seite nach wie vor über  $n$  zu summieren. Wir erhalten so für  $l = 1, 2, 3$  das Gleichungssystem

$$c_{k1} \sigma_{11} + c_{k2} \sigma_{12} + c_{k3} \sigma_{13} = c_{k1} \bar{\sigma}_{(kk)},$$

$$c_{k1} \sigma_{21} + c_{k2} \sigma_{22} + c_{k3} \sigma_{23} = c_{k2} \bar{\sigma}_{(kk)},$$

$$c_{k1} \sigma_{31} + c_{k2} \sigma_{32} + c_{k3} \sigma_{33} = c_{k3} \bar{\sigma}_{(kk)},$$

oder

$$\begin{aligned} c_{k1}(\sigma_{11} - \bar{\sigma}_{(kk)}) + c_{k2}\sigma_{12} + c_{k3}\sigma_{13} &= 0, \\ c_{k1}\sigma_{21} + c_{k2}(\sigma_{22} - \bar{\sigma}_{(kk)}) + c_{k3}\sigma_{23} &= 0, \\ c_{k1}\sigma_{31} + c_{k2}\sigma_{32} + c_{k3}(\sigma_{33} - \bar{\sigma}_{(kk)}) &= 0. \end{aligned} \quad (3.26)$$

Das lineare homogene Gleichungssystem (3.26) für die Unbekannten  $c_{k1}$ ,  $c_{k2}$ ,  $c_{k3}$  hat genau dann nichttriviale Lösungen, wenn die Koeffizientendeterminante verschwindet, d. h. wenn

$$\begin{vmatrix} \sigma_{11} - \bar{\sigma}_{(kk)}, \sigma_{12}, \sigma_{13} \\ \sigma_{21}, \sigma_{22} - \bar{\sigma}_{(kk)}, \sigma_{23} \\ \sigma_{31}, \sigma_{32}, \sigma_{33} - \bar{\sigma}_{(kk)} \end{vmatrix} = 0 \quad (3.27)$$

ist. Der gesamte weitere Lösungsprozeß ist ihnen aus der „Linearen Algebra“ bekannt, wo das Kapitel „Eigenwertprobleme bei Matrizen“ ausführlich behandelt worden ist. Nach dem Entwicklungssatz oder nach der Sarrusschen Regel berechnet man die Determinante der Bedingungsgleichung (3.27) und erhält eine algebraische Gleichung 3. Grades der Form

$$-\bar{\sigma}_{(kk)}^3 + A\bar{\sigma}_{(kk)}^2 - B\bar{\sigma}_{(kk)} + C = 0. \quad (3.28)$$

Die Wurzeln  $\bar{\sigma}_{(11)}$ ,  $\bar{\sigma}_{(22)}$ ,  $\bar{\sigma}_{(33)}$  sind die *Eigenwerte* des Hauptachsenproblems.

Diese drei Zahlen werden nach der Reihe für  $k = 1, 2, 3$  in das homogene Gleichungssystem (3.26) eingesetzt, speziell unter der Voraussetzung, daß es sich um drei verschiedene reelle Wurzeln handelt. Es entsteht je ein Gleichungssystem für  $k = 1$  mit  $\bar{\sigma}_{(11)}$ , für  $k = 2$  mit  $\bar{\sigma}_{(22)}$  und für  $k = 3$  mit  $\bar{\sigma}_{(33)}$ . Die zugeordneten (normierten) Lösungen sind

$$\begin{aligned} c_{11}, c_{12}, c_{13} \quad \text{und} \quad \bar{\mathbf{e}}_1 &= c_{1l}\mathbf{e}_l \quad \text{für} \quad k = 1, \\ c_{21}, c_{22}, c_{23} \quad \text{und} \quad \bar{\mathbf{e}}_2 &= c_{2l}\mathbf{e}_l \quad \text{für} \quad k = 2, \\ c_{31}, c_{32}, c_{33} \quad \text{und} \quad \bar{\mathbf{e}}_3 &= c_{3l}\mathbf{e}_l \quad \text{für} \quad k = 3. \end{aligned}$$

Die den Eigenwerten  $\bar{\sigma}_{(kk)}$  zugeordneten *Eigenvektoren*  $\bar{\mathbf{e}}_k = c_{kl}\mathbf{e}_l$  sind die Basisvektoren des gesuchten Hauptachsensystems. Die Eigenvektoren sind insgesamt *keine* Tensoren 1. Stufe.

**Aufgabe 3.5:** Gesucht sind jene *Hauptrichtungen* (Gerade), für die bei der affinen Abbildung  $\mathbf{S} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}'$  speziell keine Richtungsänderung zwischen Original- und Bildvektor eintritt, so daß für die affine Parallelabbildung die Bedingung  $\mathbf{x}' = \lambda \mathbf{x}$  erfüllt ist.

**Satz 3.2:** Die Koeffizienten  $A, B, C$  der charakteristischen Gleichung (3.28) sind **skalare Invariante** des symmetrischen Tensors  $\mathbf{S}$ . Es gilt

$$\begin{aligned} A &= \bar{\sigma}_{(11)} + \bar{\sigma}_{(22)} + \bar{\sigma}_{(33)} = \sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33}, \\ B &= \bar{\sigma}_{(11)}\bar{\sigma}_{(22)} + \bar{\sigma}_{(22)}\bar{\sigma}_{(33)} + \bar{\sigma}_{(33)}\bar{\sigma}_{(11)} \\ &= \sigma_{22}\sigma_{33} + \sigma_{33}\sigma_{11} + \sigma_{11}\sigma_{22} - \sigma_{23}^2 - \sigma_{31}^2 - \sigma_{12}^2, \\ C &= \bar{\sigma}_{(11)}\bar{\sigma}_{(22)}\bar{\sigma}_{(33)} = \|\sigma_{ik}\|. \end{aligned} \quad (3.29)$$

Die überstrichenen Tensorkoordinaten  $\bar{\sigma}_{(kk)}$  beziehen sich auf das spezielle Hauptachsensystem  $\bar{B}$ , während die ungestrichenen  $\sigma_{ik}$  auf ein beliebiges kartesisches KS  $B$  bezogen werden können. Für alle zulässigen Bezugssysteme  $B$  sind die rechts stehenden Ausdrücke gleich den links stehenden speziellen Werten, also *invariant*.

Die Formeln (3.29) ergeben sich in den gestrichenen Größen, wenn man die Abkürzungen  $\lambda = \bar{\sigma}_{(kk)}$ ,  $\lambda_1 = \bar{\sigma}_{(11)}$ ,  $\lambda_2 = \bar{\sigma}_{(22)}$ ,  $\lambda_3 = \bar{\sigma}_{(33)}$  einführt und die linke Seite von (3.28) in lineare Wurzelfaktoren zerlegt:

$$\begin{aligned} -\lambda^3 + \lambda^2 A - \lambda B + C &= (\lambda_1 - \lambda)(\lambda_2 - \lambda)(\lambda_3 - \lambda) \\ &= -\lambda^3 + \lambda^2(\lambda_1 + \lambda_2 + \lambda_3) - \lambda(\lambda_1\lambda_2 + \lambda_2\lambda_3 + \lambda_3\lambda_1) + \lambda_1\lambda_2\lambda_3. \end{aligned}$$

Die Ausdrücke von (3.29) in den ungestrichenen Größen erhält man durch Ausrechnen der Determinante (3.27) und Ordnen nach Potenzen von  $\lambda = \bar{\sigma}_{(kk)}$ .

Die Hauptachsentransformation eines Tensors 2. Stufe ist von großer praktischer Bedeutung. Man stellt z. B. die Beziehung zwischen dem Spannungs- und Verzerungstensor im einfachen Hauptachsensystem  $\bar{B}$  auf und kann die tensorielle Beziehung dann ohne weiteres auf jedes andere kartesische Bezugssystem  $B$  umrechnen, entweder mit Hilfe der Transformationsgesetze für die Tensorkoordinaten oder mit Hilfe der skalaren Invarianten nach (3.29). Da im allgemeinen die Hauptachsen in einem deformierten Körper von Punkt zu Punkt ihre Richtung ändern, ist die Umrechnung von  $\bar{B}$  auf  $B$  sehr wichtig.

### 3.5. Tensor der Trägheitsmomente. Tensorellipsoide

Wir ziehen die Beispiele 1.5 und 1.6 heran und berechnen die *kinetische Energie* des Massenpunktes bei seiner Drehbewegung um die Achse mittels (1.33):

$$E_{\text{kin}} = \frac{m}{2} \mathbf{v}^2 = \frac{m}{2} (\mathbf{u} \times \mathbf{x})^2. \quad (3.30)$$

Der *Vektor der Winkelgeschwindigkeit* (Drehvektor) sei

$$\mathbf{u} = \omega \mathbf{a}^0 = \omega_i \mathbf{e}_i, \quad (3.31)$$

so daß

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{x})^2 = \mathbf{u}^2 \mathbf{x}^2 - (\mathbf{u} \cdot \mathbf{x})^2 = \omega_i \omega_i \mathbf{x}^2 - (\omega_i x_i)^2$$

folgt. Die Umformungen

$$\omega_i \omega_i = \omega_i \omega_k \delta_{ik}, \quad (\omega_i x_i)^2 = \omega_i x_i \omega_k x_k = \omega_i \omega_k x_i x_k$$

ergeben

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{x})^2 = \mathbf{x}^2 \omega_i \omega_k \delta_{ik} - \omega_i \omega_k x_i x_k,$$

also die *quadratische Form*

$$2E_{\text{kin}} = m(\mathbf{x}^2 \delta_{ik} - x_i x_k) \omega_i \omega_k = \tau_{ik} \omega_i \omega_k \quad (3.32)$$

in den Koordinaten  $\omega_i$  des Drehvektors  $\mathbf{u}$ . Da die kinetische Energie des Teilchens nicht vom zufällig benutzten KS abhängt und der physikalische Drehvektor ein Tensor 1. Stufe ist, muß

$$\begin{aligned} \mathbf{T} &= \tau_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = m(\mathbf{x}^2 \delta_{ik} - x_i x_k) \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k \\ &= m(\mathbf{x}^2 \mathbf{I} - \mathbf{x} \mathbf{x}) = m \mathbf{x}^2 (\mathbf{I} - \mathbf{x}^0 \mathbf{x}^0) \end{aligned} \quad (3.33)$$

ein Tensor 2. Stufe sein, der offenbar *symmetrisch* ist. Das ist der *Tensor der Trägheitsmomente* für das behandelte Einteilchensystem. Wir nennen ihn kurz „Trägheitstensor“. Der *Trägheitstensor* erzeugt die quadratische Form (3.32)

$$\hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{u}) = \mathbf{u} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \tau_{ik} \omega_i \omega_k. \quad (3.34)$$

Seine Koordinaten  $\tau_{ik} = -m x_i x_k$  für  $i \neq k$  heißen *Deviationsmomente*;

$$\tau_{11} = m(x_2^2 + x_3^2), \quad \tau_{22} = m(x_3^2 + x_1^2), \quad \tau_{33} = m(x_1^2 + x_2^2)$$

heißen *Hauptträgheitsmomente*.

*Beispiel 3.3:* Man berechne den Vektor des Drehimpulses  $\mathbf{q}$ . Der Teilchenimpuls ist  $\mathbf{p} = m\mathbf{v}$ . Damit wird der *Drehimpulsvektor* (Drall)

$$\mathbf{q} = q_i \mathbf{e}_i = \mathbf{x} \times \mathbf{p} = m(\mathbf{x} \times \mathbf{v}) \quad (3.35)$$

definiert. Zur Berechnung von  $\mathbf{q}$  wenden wir den Verbindungssatz (1.30) an:

$$\begin{aligned} \mathbf{q} &= m(\mathbf{x} \times (\mathbf{u} \times \mathbf{x})) = m(\mathbf{x}^2 \mathbf{u} - (\mathbf{x} \cdot \mathbf{u}) \mathbf{x}) \\ &= m(\mathbf{x}^2 \omega_i \mathbf{e}_i - x_k \omega_k x_i \mathbf{e}_i) = q_i \mathbf{e}_i. \end{aligned}$$

Mit  $\omega_i = \omega_k \delta_{ik}$  erhalten wir den Drehimpuls

$$\mathbf{q} = m(\mathbf{x}^2 \delta_{ik} - x_i x_k) \omega_k \mathbf{e}_i = \tau_{ik} \omega_k \mathbf{e}_i = q_i \mathbf{e}_i \quad (3.36)$$

oder auch

$$\mathbf{q} = \mathbf{T} \cdot \mathbf{u}. \quad (3.37)$$

Das entspricht geometrisch der von dem zweistufigen Tensor  $\mathbf{T}$  vermittelten affinen Abbildung

$$\mathbf{x}' = \mathbf{T} \cdot \mathbf{x}. \quad (3.38)$$

Den *Achsen-Einheitsvektor* bezeichnen wir mit  $\mathbf{a}^0 = \mathbf{n}$ . Der Vektor der Winkelgeschwindigkeit ist dann

$$\mathbf{u} = \omega \mathbf{n} = \omega_i \mathbf{e}_i. \quad (3.39)$$

Die momentane Drehachse ist nur im Ursprung des KS fixiert; sie kann im Laufe der Zeit ihre mit  $\mathbf{n}$  gegebene Richtung ändern:  $\mathbf{n} = \mathbf{n}(t)$ . Mit dem Achsen-Einheitsvektor  $\mathbf{n}$  definieren wir den Skalar

$$\Theta = \mathbf{n} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{n} \quad (3.40)$$

und nennen ihn *skalares Trägheitsmoment*  $\Theta$ . In der technischen Literatur sind die Bezeichnungen  $\tau_{ik} = I_{ik}$  und  $\Theta = I$  üblich.

*Aufgabe 3.6:* Man bestätige die Formeln

$$E_{\text{kin}} = \frac{\Theta}{2} \omega^2, \quad \Theta = m(\mathbf{n} \times \mathbf{x})^2, \quad (3.41)$$

$$\mathbf{n} \cdot \mathbf{q} = q_n = \Theta \omega. \quad (3.42)$$

*Aufgabe 3.7:* Die Drehachse werde speziell in die Richtung von  $\mathbf{e}_3 = \mathbf{n}$  gelegt. Folgende Beziehungen sind zu bestätigen:

$$\Theta = \tau_{33}, \quad q_3 = \tau_{33} \omega, \quad E_{\text{kin}} = \frac{\omega}{2} q_3. \quad (3.43)$$



In der Tensorrechnung sagt man, daß der *symmetrische Tensor*  $\mathbf{T}$  die *quadratische Form* erzeugt gemäß

$$\begin{aligned}\mathbf{u} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{u} &= u_i \mathbf{e}_i \cdot \tau_{jk} \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \cdot u_i \mathbf{e}_i = \tau_{jk} u_i u_i \delta_{ij} \delta_{kl}, \\ \mathbf{u} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{u} &= \tau_{ik} u_i u_k = \hat{L}(\mathbf{u}, \mathbf{u}).\end{aligned}\quad (3.44)$$

Bei physikalischen Anwendungen kann man einem symmetrischen Tensor 2. Stufe immer ein *Tensorellipsoid* zuordnen, indem man die physikalischen Vektoren in Ortsvektoren übersetzt und die Tensorkoordinaten  $\tau_{ik}$  als (dimensionslose) Zahlen  $a_{ik}$  betrachtet, so daß z. B.

$$\mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \mathbf{q}, \quad \mathbf{u} \cdot \mathbf{q} = \mathbf{u} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{u}$$

in

$$\mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = \mathbf{x}', \quad \mathbf{x} \cdot \mathbf{x}' = \mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{x}$$

übergeht. Als geometrische Hilfskonstruktion benutzt man die Gleichung

$$\mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = a_{ik} x_i x_k = 1 \quad (3.45)$$

oder in Hauptachsenform

$$\bar{\mathbf{x}} \cdot \bar{\mathbf{A}} \cdot \bar{\mathbf{x}} = \lambda_1 \bar{x}_1^2 + \lambda_2 \bar{x}_2^2 + \lambda_3 \bar{x}_3^2 = 1. \quad (3.46)$$

Die Gl. (3.46) stellt die Mittelpunktsleichung einer Fläche 2. Grades in der Normalform dar.

Die Beträge der physikalischen Vektoren sind stets endlich, z. B.  $|\mathbf{u}| < \infty$ . Die Forderung  $|\mathbf{x}| < \infty$  schließt Flächen aus, die sich ins Unendliche erstrecken, so daß es sich in (3.46) nur um ein Ellipsoid handeln kann. Dann sind alle Eigenwerte  $\lambda_k = 1/a_k^2$  positiv. Die quadratische Form heißt dann *positiv definit*:

$$\hat{L}(\mathbf{x}, \mathbf{x}) > 0 \quad \text{für } \mathbf{x} \neq \mathbf{0}, \quad \hat{L}(\mathbf{x}, \mathbf{x}) = 0 \quad \text{für } \mathbf{x} = \mathbf{0}.$$

**Satz 3.3:** Einem physikalischen symmetrischen Tensor 2. Stufe kann man immer ein **Tensorellipsoid** zuordnen, das im Hauptachsensystem die Halbachsen  $a_k = 1/\sqrt{\lambda_k}$  besitzt, wenn  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  die positiven Eigenwerte des Hauptachsenproblems bedeuten. Das Tensorellipsoid stellt in den physikalischen Anwendungen eine **Fläche konstanter Energie** dar.

*Beispiel 3.4:* Nach (3.32) ist

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} \tau_{ik} \omega_i \omega_k = \text{const}$$

eine Fläche konstanter kinetischer Energie. Bezeichnet  $\mathbf{S}$  den Spannungstensor, so ist der Skalar

$$\mathbf{p}_n \cdot \mathbf{n} = \mathbf{n} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{n} = \text{const}$$

eine Energiedichte (Energie je Volumeneinheit). In den Beispielen handelt es sich um das *Trägheitsellipsoid* und das *Spannungsellipsoid*.

Da wir im nächsten Abschnitt mit der Tensoranalysis beginnen, sei hier ein Vorgriff gestattet. Beschreibt der Endpunkt  $P$  des Ortsvektors  $\mathbf{x} = \overrightarrow{OP}$  die Ellipsoidfläche,

so liegt der Differentialvektor  $dx$  in der Tangentenebene, welche die Fläche in  $P$  berührt. Wird Gl. (3.45) differenziert, so folgt  $d(\mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{x}) = 0$  oder

$$d\mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{x} + \mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot d\mathbf{x} = 2 d\mathbf{x} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{x} = 2 d\mathbf{x} \cdot \mathbf{x}' = 0 \quad (3.47)$$

d. h., der Bildvektor  $\mathbf{x}'$  ist normal zur Ellipsoidfläche gerichtet. Bezeichnet  $\mathbf{N}$  einen Normalenvektor in  $P$ , so gilt nach (3.45)  $\mathbf{x} \cdot \mathbf{x}' = |\mathbf{x}| |\mathbf{x}'| \cos(\mathbf{x}, \mathbf{x}') = |\mathbf{x}| |\mathbf{x}'| \cos(\mathbf{x}, \mathbf{N}) = 1$ , also

$$|\mathbf{x}'| = \frac{1}{|\mathbf{x}| \cos(\mathbf{x}, \mathbf{N})} \quad \text{für} \quad -\frac{\pi}{2} < (\mathbf{x}, \mathbf{N}) < +\frac{\pi}{2}.$$

Durch Rückübersetzung kann man am Trägheitsellipsoid für jeden Vektor  $\mathbf{u}$  den zugehörigen Drehimpulsvektor  $\mathbf{q} = \mathbf{T} \cdot \mathbf{u}$  in Richtung der Normalen mit dem Betrag  $|\mathbf{q}| = 1/|\mathbf{u}| \cos(\mathbf{u}, \mathbf{N})$  konstruieren. Besonders nützlich für die Anwendungen ist die festgestellte Richtungsbeziehung, indem man zu jeder gegebenen Richtung von  $\mathbf{u}$  oder  $\mathbf{n}$  sofort die zugehörige Richtung von  $\mathbf{q}$  oder  $\mathbf{p}_n$  als Normalenrichtung am Tensor-ellipsoid ablesen kann.

In der Technischen Mechanik rotiert an Stelle des Einteilchensystems entweder ein System von  $n$  Massenpunkten oder ein starrer Körper um die Drehachse. Im 2. Fall muß über alle differentiellen Massenanteile  $dm = \varrho dV$ , die im Gesamtvolumen  $V$  des Körpers enthalten sind, integriert werden. Formal lassen sich die Kenngrößen ab (3.30) mit Hilfe des Bereichsintegraloperators

$$\iiint_{(V)} \dots \varrho dV = \iiint_{(V)} \varrho dV \dots = \iiint_{(M)} dm \dots = \hat{M} \dots \quad (3.48)$$

ohne weiteres umschreiben, wenn man  $m$  durch den linearen Operator  $\hat{M}$  ersetzt, z. B.

$$\begin{aligned} E_{\text{kin}} &= \hat{M} \frac{1}{2} \mathbf{v}^2 = \frac{1}{2} \iiint_{(V)} \mathbf{v}^2 \varrho dV, \\ \tau_{ik} &= \hat{M} (\mathbf{x}^2 \delta_{ik} - x_i x_k) = \iiint_{(V)} (\mathbf{x}^2 \delta_{ik} - x_i x_k) \varrho dV. \end{aligned} \quad (3.49)$$

## 4. Vektor- und Tensoranalysis mit orthonormierter Basis

### 4.1. Gradientenfelder, Divergenz und Rotor eines Tensorfeldes erster Stufe

Ein linearer Operator wird in der Analysis anders als in der Algebra definiert. Der Definitionsbereich des Operators  $\hat{A}$  enthalte nach Verabredung entweder die Folge  $\{\varphi_1(\mathbf{x}), \varphi_2(\mathbf{x}), \dots\}$  der skalaren Ortsfunktionen  $\varphi_n(\mathbf{x})$  oder die Folge  $\{\mathbf{v}_1(\mathbf{x}), \mathbf{v}_2(\mathbf{x}), \dots\}$  der vektoriellen Ortsfunktionen  $\mathbf{v}_n(\mathbf{x})$ .

**Definition 4.1:** Der Operator  $\hat{A}$  ist stetig, wenn aus  $\lim_{n \rightarrow \infty} \varphi_n = \varphi^*$  folgt

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \hat{A}(\varphi_n) = \hat{A}(\lim_{n \rightarrow \infty} \varphi_n) = \hat{A}(\varphi^*)$$

oder (in Kurzschreibweise), wenn

$$\text{aus } \mathbf{v}_n \rightarrow \mathbf{v}^* \text{ folgt } \hat{A}\mathbf{v}_n \rightarrow \hat{A}\mathbf{v}^*. \quad (4.1)$$

**Definition 4.2:** Ein Operator mit der Eigenschaft

$$\hat{A}(\varphi + \psi) = \hat{A}\varphi + \hat{A}\psi \quad \text{oder} \quad \hat{A}(\mathbf{u} + \mathbf{v}) = \hat{A}\mathbf{u} + \hat{A}\mathbf{v}$$

heißt **additiv**. Ein Operator  $\hat{A}$  heißt **linear**, wenn er additiv und stetig ist.

Daraus folgt, daß der lineare Operator *homogen* ist, d. h.

$$\hat{A}(\lambda\varphi) = \lambda\hat{A}\varphi \quad \text{oder} \quad \hat{A}(\lambda\mathbf{v}) = \lambda\hat{A}\mathbf{v}.$$

Ein linearer Operator hat also auch in der Analysis die Eigenschaften

$$\hat{A}(\lambda\varphi + \mu\psi) = \lambda\hat{A}\varphi + \mu\hat{A}\psi \quad \text{oder} \quad \hat{A}(\lambda\mathbf{u} + \mu\mathbf{v}) = \lambda\hat{A}\mathbf{u} + \mu\hat{A}\mathbf{v}. \quad (4.2)$$

Das Operatorsymbol  $\nabla$  soll für sich sprechen; hier wird auf das Operatorzeichen  $\hat{\phantom{A}}$  verzichtet. Der *Nabla-Operator* wird als Vektor in der Komponentendarstellung

$$\nabla = \mathbf{e}_i \partial_i = \mathbf{e}_1 \frac{\partial}{\partial x_1} + \mathbf{e}_2 \frac{\partial}{\partial x_2} + \mathbf{e}_3 \frac{\partial}{\partial x_3} \quad (4.3)$$

mit den Koordinaten

$$\partial_i = \frac{\partial}{\partial x_i} \quad \text{für } i = 1, 2, 3 \quad (4.4)$$

eingeführt, wobei wieder ein kartesisches Basissystem mit  $[\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3] = 1$  zugrunde gelegt wird.

**Satz 4.1:** Der Nabla-Operator ist linear.

Sind  $\varphi(\mathbf{x})$ ,  $\psi(\mathbf{x})$  oder  $\mathbf{u}(\mathbf{x})$ ,  $\mathbf{v}(\mathbf{x})$  Tensorfelder nullter oder erster Stufe, so gilt für die (allgemeinen) *Produkte* entsprechend (4.2):

$$\nabla(\lambda\varphi + \mu\psi) = \lambda\nabla\varphi + \mu\nabla\psi \quad \text{oder} \quad \nabla(\lambda\mathbf{u} + \mu\mathbf{v}) = \lambda\nabla\mathbf{u} + \mu\nabla\mathbf{v}, \quad (4.5)$$

aber auch speziell

$$\nabla \cdot (\lambda\mathbf{u} + \mu\mathbf{v}) = \lambda\nabla \cdot \mathbf{u} + \mu\nabla \cdot \mathbf{v}, \quad (4.6)$$

$$\nabla \times (\lambda\mathbf{u} + \mu\mathbf{v}) = \lambda\nabla \times \mathbf{u} + \mu\nabla \times \mathbf{v}. \quad (4.6)$$

Die Stetigkeitsbedingungen sind erfüllt, denn

$$\text{aus } \mathbf{v}_n \rightarrow \mathbf{v}^* \text{ folgt } \nabla \mathbf{v}_n \rightarrow \nabla \mathbf{v}^* \quad (4.7)$$

usw.

Als *Hauptsatz* der Tensoranalysis bezeichnen wir die Invarianz des Nabla-Operators

$$\nabla = \mathbf{e}_i \partial_i = \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\partial}_i = \bar{\nabla}, \quad (4.8)$$

so daß die Transformationsgesetze (1.14)

$$\bar{\partial}_i = c_{ik} \partial_k, \quad \partial_i = c_{ki} \bar{\partial}_k \quad (4.9)$$

gelten müssen. Der Nabla-Operator  $\nabla$  ist ein partieller Ableitungsoperator mit Vektorcharakter. Der Hauptsatz ergibt den

**Satz 4.2:** *Der Nabla-Operator (4.8) ist ein Tensor 1. Stufe.*

Diese Aussage wird axiomatisch vorangestellt. Durch die koordinatenfreie Darstellung des Nabla-Operators wird sie im Abschnitt 4.3. bewiesen. Das Skalarfeld  $\nabla \cdot \mathbf{w} = q$  beschreibt mit  $\mathbf{w}$  als Strömungsgeschwindigkeit eine *Quelldichte*  $q$ , die sicher vom KS unabhängig ist. Das Vektorfeld  $\nabla \times \mathbf{w} = \boldsymbol{\gamma}$  beschreibt eine *Wirbel-dichte*  $\boldsymbol{\gamma}$ , die ebenfalls unabhängig vom KS existieren muß. Da das Vektorfeld der Strömungsgeschwindigkeit  $\mathbf{w}$  ein Tensorfeld 1. Stufe ist, muß auch  $\nabla$  ein Tensor 1. Stufe sein.

Wenn nichts anderes gesagt wird, soll der Ausdruck rechts vom Nabla-Operator differenziert werden. Wir bilden das Produkt des Nabla-Operators mit einem Tensorfeld 2. Stufe

$$\nabla \mathbf{T} = \mathbf{e}_k \partial_k \tau_{ij} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j = \partial_k \tau_{ij} \mathbf{e}_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j. \quad (4.10)$$

Da die Basisvektoren Konstante sind, werden nur die Tensorkoordinaten differenziert. Durch Verallgemeinerung erhalten wir den

**Satz 4.3:** *Das Produkt des Nablaoperators mit einem Tensor  $n$ -ter Stufe ergibt einen Tensor der Stufe  $n + 1$ :*

$$\nabla \mathbf{A}^{(n)} = \partial_k a_{i_1 i_2 \dots i_n} \mathbf{e}_k \mathbf{e}_{i_1} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}. \quad (4.11)$$

Das innere Produkt ergibt hingegen einen Tensor der Stufe  $n - 1$ :

$$\nabla \cdot \mathbf{A}^{(n)} = \partial_k a_{k i_2 \dots i_n} \mathbf{e}_{i_2} \dots \mathbf{e}_{i_n}. \quad (4.12)$$

Speziell entsteht also ein Tensor 2. oder 0. Stufe, wenn wir

$$\nabla \mathbf{v} = \partial_i v_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k \quad (4.13)$$

oder

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = \partial_i v_i = \text{div } \mathbf{v} \quad (4.14)$$

bilden. Das Tensorfeld (4.13) heißt „lokale Dyade“, gelegentlich auch „Vektorgradient“. Das Skalarfeld  $\text{div } \mathbf{v}$  wird „Divergenz des einstufigen Tensorfeldes  $\mathbf{v}$ “ genannt. Wir schreiben

$$\nabla = \text{grad}, \quad \nabla \cdot = \text{div}, \quad \nabla \times = \text{rot}, \quad (4.15)$$

um auf Gradientenfelder, Quellfelder, Wirbelfelder hinzuweisen. Sind  $\varphi(\mathbf{x})$  bzw.

$\mathbf{v}(\mathbf{x})$  Tensorfelder der Stufe 0 bzw. 1, so gelten folgende

**Definitionen 4.3:**

$$\begin{aligned}\nabla \mathbf{v} &= \mathbf{grad} \mathbf{v} = \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k \partial_i v_k = \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\mathbf{e}}_k \bar{\partial}_i \bar{v}_k, \\ \nabla \varphi &= \mathbf{grad} \varphi = \partial_i \varphi = \bar{\partial}_i \bar{\varphi}, \\ \nabla \cdot \mathbf{v} &= \text{div} \mathbf{v} = \partial_i v_i = \bar{\partial}_i \bar{v}_i, \\ \nabla \times \mathbf{v} &= \mathbf{rot} \mathbf{v} = \mathbf{e}_i \varepsilon_{ijk} \partial_j v_k = \bar{\mathbf{e}}_i \bar{\varepsilon}_{ijk} \bar{\partial}_j \bar{v}_k\end{aligned}\quad (4.16)$$

nach (2.28). Man nennt  $\mathbf{grad} \varphi$  „Gradient des Skalarfeldes  $\varphi$ “ und  $\mathbf{rot} \mathbf{v}$  „Rotor des einstufigen Tensorfeldes  $\mathbf{v}$ “. Die Ausdrücke (4.16) stellen nach der Reihe Tensorfelder der Stufe 2, 1, 0, 1 dar.

## 4.2. Einfache Nabla-Operationen

Der Nabla-Operator wirkt nach der *Produktregel der Differentialrechnung* auf alle Größen, die rechts von  $\nabla$  stehen. Es ist aber rechentechnisch zweckmäßig, wenn man wie in Band 4 die Größe mit einem Pfeil kennzeichnet, die differenziert werden soll, z. B.

$$\nabla \cdot (\overset{\uparrow}{\varphi} \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}) = (\nabla \overset{\uparrow}{\varphi}) \cdot \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} + (\nabla \cdot \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}) \varphi. \quad (4.17)$$

Außerordentlich wichtig ist die Unterscheidung von Operatorbildung und Anwendung des Operators, wobei der Operator auch nach links wirken kann:

$$\mathbf{v} \cdot \nabla = v_i \partial_i, \quad \text{aber} \quad \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \cdot \nabla = \overset{\uparrow}{v}_i \partial_i = \partial_i \overset{\uparrow}{v}_i.$$

Falls  $v_k$  nicht differenziert werden soll, schreibt man  $v_k \partial_i$ , denn  $\partial_i v_k = \partial v_k / \partial x_i$  ist eindeutig festgelegt, entsprechend  $\nabla \mathbf{v} = \nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}$ . In dieser Bezeichnungsweise gilt mit Pfeilmarkierung:

$$\begin{aligned}\nabla \varphi &= \nabla \overset{\uparrow}{\varphi} = \overset{\uparrow}{\varphi} \nabla, \quad \nabla \cdot \mathbf{v} = \nabla \cdot \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} = \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \cdot \nabla, \\ \nabla \times \mathbf{v} &= \nabla \times \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} = -(\overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \times \nabla), \quad \text{aber} \quad \nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \neq \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \nabla.\end{aligned}$$

Nur in Ausnahmefällen müssen wir den *Wirkoperator* vom *Blindoperator* unterscheiden und *Blindoperatoren*, die in dem jeweils angeschriebenen Ausdruck *nicht* wirken sollen, besonders kenntlich machen durch  $\partial_k^c$  oder  $\nabla^c$ . So ist  $\partial_i \partial_k \varphi = \partial^2 \varphi / \partial x_i \partial x_k$  ein Skalarfeld, aber  $\partial_i \varphi \partial_k = \partial_i \partial_k \varphi$  ein Operator. Als Ausnahmefall bezeichnet das Spatprodukt

$$[\nabla^c \nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}] = [\nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \nabla^c] = (\nabla \times \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}) \cdot \nabla \quad (4.18)$$

einen Operator, aber es gilt

$$[\nabla \nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}}] = (\nabla \times \nabla) \cdot \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} = 0. \quad (4.19)$$

Wir wenden uns den „Nabla-Operationen“, d. h. den *Rechenregeln* mit dem Nabla-Operator zu. Die Zulässigkeit jedes Rechenschritts muß in der Koordinatendarstellung bewiesen werden!

*Beispiel 4.1:* Um (4.17) zu beweisen, berechnen wir

$$\nabla \cdot (\varphi \mathbf{v}) = \mathbf{e}_i \partial_i \cdot (\varphi v_k \mathbf{e}_k) = \partial_k (\varphi v_k) = (\partial_k \varphi) v_k + (\partial_k v_k) \varphi,$$

also auch

$$\operatorname{div} (\varphi \mathbf{v}) = \mathbf{v} \cdot \mathbf{grad} \varphi + \varphi \operatorname{div} \mathbf{v}. \quad (4.20)$$

*Beispiel 4.2:* Der Ausdruck  $\operatorname{div} (\mathbf{u} \times \mathbf{v})$  ist umzuformen:

$$\begin{aligned} \operatorname{div} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) &= \partial_i \varepsilon_{ijk} u_j v_k = \varepsilon_{ijk} \partial_i (u_j v_k) \\ &= \varepsilon_{ijk} v_k \partial_i u_j + \varepsilon_{ijk} u_j \partial_i v_k = \varepsilon_{ijk} v_i \partial_j u_k - \varepsilon_{ijk} u_i \partial_j v_k \\ &= v_i \varepsilon_{ijk} \partial_j u_k - u_i \varepsilon_{ijk} \partial_j v_k, \end{aligned}$$

also

$$\operatorname{div} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = \mathbf{v} \cdot \mathbf{rot} \mathbf{u} - \mathbf{u} \cdot \mathbf{rot} \mathbf{v}. \quad (4.21)$$

*Beispiel 4.3:* Es gilt

$$\varepsilon_{ijk} \partial_j (\varphi v_k) = \varphi \varepsilon_{ijk} \partial_j v_k - \varepsilon_{ijk} v_j \partial_k \varphi,$$

folglich (bei Multiplikation mit  $\mathbf{e}_i$  und Summation nach Vereinbarung)

$$\mathbf{rot} (\varphi \mathbf{v}) = \varphi \mathbf{rot} \mathbf{v} - \mathbf{v} \times \mathbf{grad} \varphi. \quad (4.22)$$

*Aufgabe 4.1:* Welche Nabla-Operationen sind nach (4.20) bis (4.22) erlaubt? Man leite diese Formeln durch Anwendungen des Operators  $\nabla$  her.

Mit Hilfe des Nabla-Operators berechnen wir

$$\begin{aligned} \mathbf{grad} (\varphi \psi) &= \nabla (\overset{\uparrow}{\varphi} \overset{\uparrow}{\psi}) = (\nabla \overset{\uparrow}{\varphi}) \overset{\uparrow}{\psi} + \varphi (\nabla \overset{\uparrow}{\psi}), \\ \mathbf{grad} (\varphi \psi) &= \varphi \mathbf{grad} \psi + \psi \mathbf{grad} \varphi. \end{aligned} \quad (4.23)$$

Wird der Verbindungssatz (1.30) herangezogen, so ergibt sich

$$\mathbf{rot} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = \nabla \times (\overset{\downarrow}{\mathbf{u}} \times \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = (\nabla \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) \overset{\downarrow}{\mathbf{u}} - (\nabla \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{u}}) \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}.$$

Nach der Produktregel der Differentialrechnung folgt weiter

$$\mathbf{rot} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = (\nabla \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) \mathbf{u} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \overset{\downarrow}{\mathbf{u}} - (\nabla \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{u}}) \mathbf{v} - (\mathbf{u} \cdot \nabla) \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}$$

und mittels Dyadenschreibweise

$$\mathbf{rot} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = \mathbf{u} \operatorname{div} \mathbf{v} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{u} - \mathbf{v} \operatorname{div} \mathbf{u} - \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{v}. \quad (4.24)$$

*Aufgabe 4.2:* Die Formeln (4.23) und (4.24) sind in Koordinatendarstellung zu beweisen.

*Aufgabe 4.3:* Für den Ortsvektor  $\mathbf{x} = x_i \mathbf{e}_i = r \mathbf{x}^0$  bestätige man die Formeln:

$$\text{a) } \partial_i x_k = \delta_{ik}, \quad \partial_i r = x_i / r, \quad (4.25a)$$

$$\text{b) } \operatorname{div} \mathbf{x} = 3, \quad \mathbf{rot} \mathbf{x} = \mathbf{0}, \quad \nabla \mathbf{x} = \mathbf{I}, \quad (4.25b)$$

$$\text{c) } \mathbf{grad} r = \mathbf{x}^0, \quad \mathbf{grad} f(r) = f'(r) \mathbf{x}^0. \quad (4.25c)$$

In c) bedeutet  $f'(r)$  die Ableitung der Funktion  $f(r)$ .

Nach dem Verbindungssatz (1.30) wird

$$\begin{aligned}\mathbf{u} \times \operatorname{rot} \mathbf{v} &= \mathbf{u} \times (\nabla \times \mathbf{v}) = \nabla(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) - \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{v}, \\ \mathbf{v} \times \operatorname{rot} \mathbf{u} &= \mathbf{v} \times (\nabla \times \mathbf{u}) = \nabla(\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}) - \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{u}.\end{aligned}\quad (4.26)$$

Wir wollen das Vektorfeld  $\operatorname{grad}(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v})$  zerlegen:

$$\operatorname{grad}(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = \nabla(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = \nabla(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) + \nabla(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = \nabla(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) + \nabla(\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}).$$

Die letzten beiden Summanden werden (4.26) entnommen; es folgt

$$\operatorname{grad}(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = \mathbf{u} \times \operatorname{rot} \mathbf{v} + \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{v} + \mathbf{v} \times \operatorname{rot} \mathbf{u} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{u} \quad (4.27)$$

und daraus speziell die *Lambsche Formel*

$$\mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = \frac{1}{2} \operatorname{grad} v^2 - \mathbf{v} \times \operatorname{rot} \mathbf{v}. \quad (4.28)$$

*Beispiel 4.4:* Wir untersuchen *instationäre* Felder, z. B. das Skalarfeld der Massendichte  $\varrho(\mathbf{x}(t), t)$  und das *instationäre* Vektorfeld  $\mathbf{w} = \mathbf{w}(\mathbf{x}(t), t)$  der Strömungsgeschwindigkeit in der Komponentendarstellung  $\mathbf{w} = w_i \mathbf{e}_i = \dot{x}_i \mathbf{e}_i$  mit  $\dot{x}_i = dx_i/dt = w_i$ , das ein Tensorfeld 1. Stufe darstellt. Das totale Differential  $d\varrho = \frac{\partial \varrho}{\partial x_i} dx_i + \frac{\partial \varrho}{\partial t} dt$

führt auf die *totale Zeitableitung*

$$\frac{d\varrho}{dt} = \frac{\partial \varrho}{\partial t} + \frac{dx_i}{dt} \frac{\partial \varrho}{\partial x_i} = \frac{\partial \varrho}{\partial t} + w_i \partial_i \varrho = \frac{\partial \varrho}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \varrho.$$

Ist  $\mathbf{v} = \mathbf{v}(\mathbf{x}(t), t)$  ein *instationäres* Vektorfeld, so gilt entsprechend

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \mathbf{v}. \quad (4.29)$$

Der 1. Summand ist das lokale oder *instationäre* Glied. Der 2. Summand heißt „*konvektives* Glied“ oder „*Transportglied*“.  $\nabla \varrho$  bzw.  $\nabla \mathbf{v}$  sind Tensorfelder 1. bzw. 2. Stufe.

Bei *instationärer* Strömung benutzt man den Operator der totalen Zeitableitung

$$\frac{d}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \quad (4.30)$$

mit  $\mathbf{w} \cdot \nabla = w_i \partial_i$ . Aus (4.29) folgt speziell

$$\frac{d\mathbf{w}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{w}}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \mathbf{w}. \quad (4.31)$$

Die *Eulersche Bewegungsgleichung* der Hydrodynamik für die reibungsfreie Strömung lautet

$$\varrho \frac{d\mathbf{w}}{dt} = -\operatorname{grad} p,$$

wenn  $p$  den hydrostatischen Druck, also  $-\mathbf{grad} p$  das Druckgefälle bezeichnet. Mit (4.31) wird

$$\frac{d\mathbf{w}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{w}}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \mathbf{w} = -\frac{1}{\varrho} \mathbf{grad} p \quad (4.32)$$

und nach der Lambschen Formel (4.28)

$$\frac{d\mathbf{w}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{w}}{\partial t} + \mathbf{grad} \frac{\mathbf{w}^2}{2} - \mathbf{w} \times \mathbf{rot} \mathbf{w} = -\frac{1}{\varrho} \mathbf{grad} p. \quad (4.33)$$

Äußere Kräfte wie z. B. die Schwerkraft werden hier und im folgenden nicht aufgeschrieben.

### 4.3. Mehrfache Nabla-Operationen

*Zweifache* Nabla-Operationen werden sehr oft benötigt. Der Tensoroperator

$$\nabla \nabla = \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k \partial_i \partial_k \quad (4.34)$$

wird zu

$$\nabla \cdot \nabla = \partial_i \partial_i = \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_2^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_3^2} = \nabla^2 \quad (4.35)$$

verjüngt.  $\nabla^2$  ist der skalare *Laplace-Operator*. Das Zeichen  $\Delta$  bleibt für Differenzterme reserviert, z. B.

$$\Delta f(x) = f(x+h) - f(x),$$

$$\Delta V = V(x_1 + \Delta x_1, x_2 + \Delta x_2, x_3 + \Delta x_3) - V(x_1, x_2, x_3).$$

Mit den Bezeichnungen (4.15) kann man schreiben

$$\nabla^2 = \nabla \cdot \nabla = \mathbf{div} \mathbf{grad}, \quad \nabla \nabla \cdot = \mathbf{grad} \mathbf{div}. \quad (4.36)$$

Als Grundformeln gelten

$$\mathbf{rot} \mathbf{grad} \varphi = \mathbf{0}, \quad \mathbf{div} \mathbf{rot} \mathbf{v} = 0 \quad (4.37)$$

wegen

$$\mathbf{rot} \mathbf{grad} \varphi = \nabla \times \nabla^{\uparrow\uparrow} \varphi = (\nabla \times \nabla) \varphi^{\uparrow\uparrow} = \mathbf{0} \varphi = \mathbf{0},$$

$$\mathbf{div} \mathbf{rot} \mathbf{v} = \nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{v}^{\uparrow\uparrow}) = [\nabla \nabla \mathbf{v}^{\uparrow\uparrow}] = 0.$$

Nach (1.30) und (4.36) wird

$$\mathbf{rot} \mathbf{rot} \mathbf{v} = \nabla \times (\nabla \times \mathbf{v}^{\uparrow\uparrow}) = \nabla (\nabla \cdot \mathbf{v}^{\uparrow\uparrow}) - (\nabla \cdot \nabla) \mathbf{v}^{\uparrow\uparrow},$$

$$\mathbf{rot} \mathbf{rot} \mathbf{v} = \mathbf{grad} \mathbf{div} \mathbf{v} - \mathbf{div} \mathbf{grad} \mathbf{v}. \quad (4.38)$$

*Aufgabe 4.4:* In Koordinatendarstellung sind die Formeln

$$\nabla \cdot (\nabla^{\uparrow\uparrow} \mathbf{v}) = \mathbf{div} \mathbf{grad} \mathbf{v}, \quad \nabla \cdot (\mathbf{v}^{\uparrow\uparrow} \nabla) = \mathbf{grad} \mathbf{div} \mathbf{v} \quad (4.39)$$

zu beweisen.



Der Tensor der Deformationsgeschwindigkeiten wird definiert:

$$\mathbf{D} = \nabla \mathbf{w} + \mathbf{w} \nabla = (\partial_i w_k + \partial_k w_i) \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k. \quad (4.40)$$

Dieses zweistufige Tensorfeld ist symmetrisch. Daneben benutzen wir

$$\text{def } \mathbf{w} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{w} + \mathbf{w} \nabla) = \frac{1}{2} \mathbf{D}. \quad (4.40)$$

Nach (4.39) gilt somit

$$\nabla \cdot \mathbf{D} = \nabla \cdot (\nabla \mathbf{w} + \mathbf{w} \nabla) = \text{div grad } \mathbf{w} + \text{grad div } \mathbf{w}. \quad (4.41)$$

Man schreibt auch  $\nabla \cdot \mathbf{D} = \text{div } \mathbf{D}$ .

*Beispiel 4.5:* Die Bewegungsgleichung für die reibungsbehaftete Strömung lautet

$$\varrho \frac{d\mathbf{w}}{dt} = \text{div } \mathbf{S}. \quad (4.42)$$

Der symmetrische Spannungstensor 2. Stufe

$$\mathbf{S} = -p\mathbf{I} + \eta \mathbf{D} - \frac{2}{3}\eta (\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I} \quad (4.43)$$

heißt *Navier-Stokes-Tensor*, siehe (5.28). Hier bedeuten  $p$  den hydrostatischen Druck,  $\mathbf{w}$  die Strömungsgeschwindigkeit,  $\eta$  die (orts- und zeitunabhängige) dynamische Zähigkeit;  $\nu = \eta/\varrho$  heißt kinematische Zähigkeit. Wir berechnen

$$\text{div } \mathbf{S} = \nabla \cdot \mathbf{S} = -(\nabla \cdot p\mathbf{I}) + \eta \nabla \cdot \mathbf{D} - \frac{2}{3}\eta \nabla \cdot [(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}]$$

mittels

$$\begin{aligned} \text{div } (p\mathbf{I}) &= \nabla \cdot (p\mathbf{I}) = \mathbf{e}_i \partial_i \cdot p \delta_{kl} \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l \\ &= \partial_i p \delta_{ik} \delta_{kl} \mathbf{e}_l = \partial_i p \delta_{ik} \mathbf{e}_k = (\partial_k p) \mathbf{e}_k, \end{aligned}$$

also

$$\nabla \cdot (p\mathbf{I}) = \text{grad } p, \quad \nabla \cdot [(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}] = \text{grad div } \mathbf{w}. \quad (4.44)$$

Mit (4.41) und (4.44) wird  $\nabla \cdot \mathbf{S}$  nach (4.43):

$$\nabla \cdot \mathbf{S} = -\text{grad } p + \eta (\text{div grad } \mathbf{w} + \text{grad div } \mathbf{w} - \frac{2}{3} \text{grad div } \mathbf{w}).$$

Wir erhalten damit die Bewegungsgleichung (4.42) nach Navier-Stokes:

$$\frac{d\mathbf{w}}{dt} = -\frac{1}{\varrho} \text{grad } p + \nu \left( \text{div grad } \mathbf{w} + \frac{1}{3} \text{grad div } \mathbf{w} \right). \quad (4.45)$$

Bewegungsgleichungen müssen so formuliert werden, daß sie vom speziellen KS unabhängig sind. Die Invarianz der rechten Seite von (4.45) kommt in der Schreibweise mit **grad** und **div** zum Ausdruck.

Die Ortsfunktionen seien jetzt dreimal stetig differenzierbar, so daß z. B. **div grad rot v** ein stetiges Vektorfeld darstellt. Aus (4.38) folgt die *Vertauschbarkeit* der linearen Operatoren  $\nabla^2$  und **rot** gemäß

$$\nabla^2 \text{rot } \mathbf{v} = \text{rot } \nabla^2 \mathbf{v}, \quad (4.46)$$

wenn wir einmal von der Identität (4.38) den Rotor bilden

$$\text{rot rot rot } \mathbf{v} = \text{rot grad div } \mathbf{v} - \text{rot div grad } \mathbf{v},$$

wenn wir andererseits in (4.38)  $\mathbf{v}$  durch  $\mathbf{rot} \mathbf{v}$  ersetzen

$$\mathbf{rot} \mathbf{rot} \mathbf{rot} \mathbf{v} = \mathbf{grad} \operatorname{div} \mathbf{rot} \mathbf{v} - \operatorname{div} \mathbf{grad} \mathbf{rot} \mathbf{v}$$

und die beiden Identitäten (4.37) berücksichtigen. Dann bleibt

$$-\mathbf{rot} \operatorname{div} \mathbf{grad} \mathbf{v} = -\operatorname{div} \mathbf{grad} \mathbf{rot} \mathbf{v}$$

in Übereinstimmung mit (4.46).

**Aufgabe 4.5:** Die Vertauschbarkeit des Laplace-Operators  $\nabla^2$  mit  $\mathbf{grad}$  und  $\operatorname{div}$  ist durch Nabla-Operationen nachzuprüfen.

#### 4.4. Invarianz des Nabla-Operators. Integralsätze nach Gauß

Im folgenden bezeichnet der Buchstabe  $A$  den Flächeninhalt (area). Der Vektor des Flächenelements sei

$$d\mathbf{A} = dA \mathbf{n} \quad (4.47)$$

mit dem Normaleneinheitsvektor  $\mathbf{n}$ , der bei einer geschlossenen Oberfläche (Hülle  $H$ ) immer nach *außen* weist. Diese Orientierungsvorschrift für  $\mathbf{n}$  bleibt erhalten, wenn wir  $H$  in Teilflächen zerlegen.  $dA$  ist der Flächeninhalt eines infinitesimalen Parallelogramms in der Tangentenebene, siehe Definition 7.1.

In einer stationären Strömung mit dem Geschwindigkeitsfeld  $\mathbf{w} = \mathbf{w}(x_1(t), x_2(t), x_3(t))$  wird der kinematische Fluß, der in der Zeiteinheit durch ein Flächenelement strömt, gemäß

$$\mathbf{w} \cdot d\mathbf{A} = \mathbf{w} \cdot \mathbf{n} dA = w_n dA$$

definiert. Wenn die Zeitabhängigkeit nicht weiter interessiert, schreibt man einfach  $\mathbf{w} = \mathbf{w}(\mathbf{x})$ , wobei es sich aber nicht um ein statisches Feld handeln soll. Der Hüllenfluß  $\oint_{(H)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{A}$  ist der kinematische Fluß durch eine geschlossene Oberfläche. Wenn im Innern keine Quellen (oder Senken) vorhanden sind, ist das Hüllenintegral gleich null, aber auch dann, wenn im Innern die Summe der Quellstärken gleich der Summe der Senkenstärken ist. Nur wenn im Innenbereich ein *Überschuß* an resultierender Quellstärke eines Vorzeichens besteht, wird das Hüllenintegral

$$\oint_{(H)} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{w} = \oint_{(H)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{A} = \oint_{(H)} w_n dA = Q_a \quad (4.48)$$

ungleich null. Es dient daher als direktes Maß für den Überschuß an Quellstärke  $Q_a = \Sigma Q_+ + \Sigma Q_- = \Sigma |Q_+| - \Sigma |Q_-|$  im Bereich  $(V)$ .  $H$  sei die Oberfläche des Volumens  $V$ . Mit  $(H)$  und  $(V)$  bezeichnen wir die zugehörigen Bereiche (kontinuierliche Punktmengen, die durch Ungleichungen beschrieben werden).

Der grundlegende *Integralsatz von Gauß*

$$\iiint_{(V)} \operatorname{div} \mathbf{w} dV = \oint_{(H)} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{w} \quad (4.49)$$

ist aus der Analysis (Band 5) bekannt. Neben der Quellstärke  $Q$  wird die *Quelldichte*

$$\lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta V} = \frac{dQ}{dV} = q(\mathbf{x}) \quad (4.50)$$

eingeführt. Durch den Grenzübergang  $\Delta V = \Delta x_1 \Delta x_2 \Delta x_3 \rightarrow 0$  soll das Volumenelement auf den „Trägerpunkt“  $(x_1, x_2, x_3)$  zusammenschrumpfen, so daß alle Kantenlängen des infinitesimalen Quaders gegen null streben:

$$\Delta x_1 \rightarrow 0, \quad \Delta x_2 \rightarrow 0, \quad \Delta x_3 \rightarrow 0.$$

**Satz 4.4:** Die Divergenz des Geschwindigkeitsfeldes einer stationären Strömung stellt eine kinematische Quelldichte dar:

$$\operatorname{div} \mathbf{w} = q(\mathbf{x}). \quad (4.51)$$

Allgemein wird  $\operatorname{div} \mathbf{v}$  als ein Quellenfeld angesprochen, das ein zugeordnetes Vektorfeld  $\mathbf{v}$  erzeugt.

Setzen wir nämlich (4.51) in den Integralsatz (4.49) ein, so folgt

$$\iiint_{(V)} q \, dV = \iiint_{(V)} \frac{dQ}{dV} \, dV = Q_{\bar{u}} = \oint\!\!\oint_{(\bar{H})} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{w}$$

in Übereinstimmung mit (4.48). Aus (4.51)  $\nabla \cdot \mathbf{w} = q$  folgt weiter in Verbindung mit (4.50):

$$\nabla \cdot \mathbf{w} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta V} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \left( \frac{1}{\Delta V} \oint\!\!\oint_{(\Delta H)} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{w} \right), \quad (4.52)$$

wenn (4.48) in der Form  $\oint\!\!\oint_{(\Delta H)} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{w} = \Delta Q$  auf das Volumelement  $\Delta V$  mit der Oberfläche  $\Delta H$  und dem Quellanteil  $\Delta Q$  übertragen wird. Da  $\mathbf{w}$  ein beliebiges Vektorfeld ist, erhalten wir aus (4.52) die *koordinatenfreie Darstellung* des Nabla-Operators

$$\nabla = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \left( \frac{1}{\Delta V} \oint\!\!\oint_{(\Delta H)} d\mathbf{A} \right), \quad (4.53)$$

d. h.,  $\nabla$  ist ein Tensor 1. Stufe, wie es der Hauptsatz verlangt. Die Koordinaten des Nabla-Tensors  $\nabla = \mathbf{e}_i \partial_i$  müssen sich also nach den Gesetzen (4.9)

$$\bar{\partial}_i = c_{ik} \partial_k, \quad \partial_i = c_{ki} \bar{\partial}_k$$

transformieren.

Weitere Integralsätze nach Gauß sind in (5.9), (5.10) und (5.11) formuliert.

## 5. Ausgewählte Anwendungen

### 5.1. Lorentztransformationen

**Programmatischer Satz 5.1:** Der Übergang von einem kartesischen KS  $B$  auf ein relativ zu  $B$  mit konstanter Geschwindigkeit  $u$  im Sinne der Mechanik bewegtes KS  $\bar{B}$  läßt sich deuten als Übergang von einem Bezugssystem  $B^M$  des Minkowskiraumes auf ein um eine Achse durch den Ursprung gedrehtes Bezugssystem  $\bar{B}^M$ , wenn der Übergang nach der Lorentztransformation erfolgt. Damit wird eine Translationsbewegung des Bezugssystems im dreidimensionalen euklidischen Raum in eine Drehung des Bezugssystems im vierdimensionalen Minkowskiraum übersetzt. Da Tensoren gegenüber solchen Drehtransformationen des Bezugssystems invariant sind, lassen sich die Gesetze der Elektrodynamik und Mechanik **lorentzinvariant** formulieren, wenn es gelingt, die zugehörigen physikalischen Tensoren des vierdimensionalen Minkowskiraumes aufzustellen. Insbesondere muß ein vierdimensionaler Nabla-Tensor existieren.

**Definition 5.1:** Das kartesische KS  $\bar{B}$  habe, von  $B$  aus beurteilt, die konstante Translationsgeschwindigkeit  $\mathbf{u} = u\mathbf{e}_1$ . Bedeutet  $c$  die Lichtgeschwindigkeit im Vakuum, so lautet die **Lorentztransformation**

$$\bar{x} = \frac{x - ut}{\sqrt{1 - u^2/c^2}}, \quad \bar{y} = y, \quad \bar{z} = z, \quad \bar{t} = \frac{t - ux/c^2}{\sqrt{1 - u^2/c^2}}. \quad (5.1)$$

Dabei wird die Zeitkoordinate  $t$  mittransformiert. Die Lichtgeschwindigkeit  $c$  ist nach Einstein eine Invariante:

$$\bar{c} = c. \quad (5.2)$$

Wir gehen von einem vierdimensionalen euklidischen Punktraum  $R^4$  mit der orthonormierten Basis  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_4$  als Bezugssystem aus. Dieser Punktraum wird durch die Definition der Punktkoordinaten

$$x_1 = x, \quad x_2 = y, \quad x_3 = z, \quad x_4 = ict \quad (5.3a)$$

zu einem pseudoeuklidischen Raum  $R_4^M$  modifiziert, der als *vierdimensionaler Minkowskiraum* bezeichnet wird. Der Faktor  $i$  ist die imaginäre Einheit ( $i = \sqrt{-1}$  und  $i^2 = -1$ ). Durch Drehung des Bezugssystems  $B^M$  mit der Basis  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3, \mathbf{e}_4$  in die neue Lage  $\bar{B}^M$  mit  $\bar{\mathbf{e}}_1, \bar{\mathbf{e}}_2, \bar{\mathbf{e}}_3, \bar{\mathbf{e}}_4$  wird eine orthogonale Koordinatentransformation durchgeführt, wobei (5.3a) in

$$\bar{x}_1 = \bar{x}, \quad \bar{x}_2 = \bar{y}, \quad \bar{x}_3 = \bar{z}, \quad \bar{x}_4 = ic\bar{t} \quad (5.3b)$$

übergeht. Mit den Abkürzungen

$$\frac{u}{c} = h, \quad \frac{1}{\sqrt{1 - u^2/c^2}} = K; \quad (1 - h^2) K^2 = 1$$

und den Umbezeichnungen nach (5.3a, b) liefert (5.1) die Transformationsgleichungen

$$\bar{x}_1 = K(x_1 + ihx_4), \quad \bar{x}_2 = x_2, \quad \bar{x}_3 = x_3, \quad \bar{x}_4 = K(x_4 - ihx_1). \quad (5.4a)$$

**Aufgabe 5.1:** Man schreibe das lineare Gleichungssystem (5.4a) in Matrizenform mit der Transformationsmatrix  $\underline{C}^M$  und zeige, daß

$$C_{11}^M = C_{44}^M = K, \quad C_{22}^M = C_{33}^M = 1, \quad C_{14}^M = ihK = -C_{41}^M, \quad (5.5)$$

alle anderen  $C_{kl}^M = 0$ .

Man überprüfe, daß die Quadratsumme der Elemente jeder Zeile oder Spalte der Matrix  $\underline{C}^M$  eins ergibt und daß die Produktsumme zweier verschiedener Zeilen oder Spalten immer gleich null wird. Die Transformationsmatrix  $\underline{C}^M$  ist also orthogonal:  $(\underline{C}^M)^{-1} = (\underline{C}^M)^T$ . Man berechne  $\det \underline{C}^M = 1$ . Die Matrix  $\underline{C}^M$  vermittelt also eine Drehung des KS  $B^M$  in die Lage  $\bar{B}^M$ .

Mit der transponierten Matrix erhält man sofort die Auflösung von (5.4a) nach

$$x_1 = K(\bar{x}_1 - ih\bar{x}_4), \quad x_2 = \bar{x}_2, \quad x_3 = \bar{x}_3, \quad x_4 = K(\bar{x}_4 + ih\bar{x}_1). \quad (5.4b)$$

**Satz 5.2:** Die Koordinaten der Vierertensoren genügen der Invarianzforderung gegenüber Lorentztransformationen, wenn die Transformationsgesetze

$$\bar{\mathbf{e}}_k = \sum_{l=1}^4 C_{kl}^M \mathbf{e}_l, \quad \mathbf{e}_k = \sum_{l=1}^4 C_{lk}^M \bar{\mathbf{e}}_l, \quad (5.6a)$$

$$\bar{V}_k = \sum_{l=1}^4 C_{kl}^M V_l, \quad V_k = \sum_{l=1}^4 C_{lk}^M \bar{V}_l, \quad (5.6b)$$

$$\bar{B}_{nk} = \sum_{j,l=1}^4 C_{nj}^M C_{kl}^M B_{jl}, \quad B_{nk} = \sum_{j,l=1}^4 C_{jn}^M C_{lk}^M \bar{B}_{jl} \quad (5.6c)$$

usw. mit den Transformationskoeffizienten (5.5) erfüllt sind, speziell nach (5.6b) für Vierertensoren 1. Stufe:

$$\mathbf{V} = V_1 \mathbf{e}_1 + V_2 \mathbf{e}_2 + V_3 \mathbf{e}_3 + V_4 \mathbf{e}_4.$$

**Aufgabe 5.2:** Mit Hilfe der konkreten Transformationsformeln (5.6b)

$$\begin{aligned} \bar{V}_1 &= K(V_1 + ihV_4), & \bar{V}_2 &= V_2, & \bar{V}_3 &= V_3, & \bar{V}_4 &= K(V_4 - ihV_1), \\ V_1 &= K(\bar{V}_1 - ih\bar{V}_4), & V_2 &= \bar{V}_2, & V_3 &= \bar{V}_3, & V_4 &= K(\bar{V}_4 + ih\bar{V}_1) \end{aligned} \quad (5.7)$$

und (5.5) beweise man die Invarianz des Skalarprodukts

$$\bar{U}_1 \bar{V}_1 + \bar{U}_2 \bar{V}_2 + \bar{U}_3 \bar{V}_3 + \bar{U}_4 \bar{V}_4 = U_1 V_1 + U_2 V_2 + U_3 V_3 + U_4 V_4.$$

Mit  $\partial_4 = \partial/\partial x_4 = \partial/\partial(ict)$  wird der vierdimensionale Nabla-Operator

$$\square = \mathbf{e}_1 \partial_1 + \mathbf{e}_2 \partial_2 + \mathbf{e}_3 \partial_3 + \mathbf{e}_4 \partial_4 \quad (5.8)$$

erklärt. Er ist ein Tensor 1. Stufe, wenn er gegenüber Lorentztransformationen invariant ist:  $\square = \bar{\square}$ . Das ist der Fall, wenn seine Koordinaten mit  $V_1 = \partial_1, V_2 = \partial_2, V_3 = \partial_3, V_4 = \partial_4$  den Transformationsgesetzen (5.7) genügen. Alle Bezugssysteme, die sich relativ zueinander mit konstanter Translationsgeschwindigkeit bewegen, heißen *Inertialsysteme*. Die Grundgesetze der Physik müssen unabhängig von dem zufällig benutzten Inertialsystem gelten. Das trifft für die Maxwell'schen Grundgleichungen der Elektrodynamik zu, da sie sich vollständig in Vierertensoren darstellen lassen. Insbesondere muß  $\square$  ein Tensor 1. Stufe sein.

**Ergänzung:** Der Tensorkalkül läßt sich auf den  $n$ -dimensionalen euklidischen Raum  $R^n$  erweitern. Dafür wird zunächst die Summenvereinbarung verallgemeinert: über zwei gleiche Buchstabenindizes soll immer von 1 bis  $n$  summiert werden, wenn der Raum  $R^n$  zugrunde gelegt wird. Die Summenform eines beliebigen Tensors und das Produkt zweier Tensoren behalten ihre bisherige Darstellung; speziell besitzt die Dyade  $\mathbf{uv} = u_i v_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  jetzt  $n^2$  Summanden.

Auch die Formulierung des Skalarproduktes

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = u_i v_i = u_1 v_1 + u_2 v_2 + \dots + u_n v_n$$

bleibt mit  $\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \delta_{ik}$  erhalten.

Die Konstruktion des Vektors  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  ist jedoch an den Raum  $R^3$  gebunden. Für  $n > 3$  wird das vektorielle Produkt  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  durch den Bivektor  $\langle \mathbf{uv} \rangle$  nach (2.36) ersetzt:

$$\begin{aligned} \langle \mathbf{uv} \rangle &= \mathbf{E} \cdot (\mathbf{u} \times \mathbf{v}) = \mathbf{uv} - \mathbf{vu} = (u_i v_k - v_i u_k) \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k, \\ \langle \mathbf{Vv} \rangle &= \mathbf{E} \cdot (\mathbf{V} \times \mathbf{v}) = \mathbf{V}\mathbf{v} - \mathbf{v}\mathbf{V} = \mathbf{E} \cdot \text{rot } \mathbf{v}. \end{aligned} \quad (2.36)$$

Statt des Wirbelfeldes  $\text{rot } \mathbf{v}$  wird somit das antisymmetrische zweistufige Tensorfeld  $\mathbf{V}\mathbf{v} - \mathbf{v}\mathbf{V}$  eingeführt. Der Speziellen Relativitätstheorie liegt der vierdimensionale Minkowskiraum  $R_4^M$  zugrunde, wo jeweils bis  $n = 4$  zu summieren ist. An Stelle von  $\text{rot } \mathbf{v}$  muß hier das Tensorfeld  $\square \mathbf{V} - \mathbf{V} \square$  mit (5.7) und (5.8) benutzt werden.

## 5.2. Kräfte- und Momentengleichgewicht

Eine Verallgemeinerung des Satzes von Gauß in der Form (4.49) besteht in der Operatoridentität

$$\iiint_{(V)} dV \nabla \dots = \oint_{(H)} d\mathbf{A} \dots, \quad (5.9)$$

so daß auch folgende Integralsätze gelten:

$$\iiint_{(V)} dV \text{grad } \varphi = \oint_{(H)} \varphi d\mathbf{A}, \quad \iiint_{(V)} dV \text{rot } \mathbf{w} = \oint_{(H)} d\mathbf{A} \times \mathbf{w}, \quad (5.10)$$

$$\iiint_{(V)} dV \text{div } \mathbf{T} = \oint_{(H)} d\mathbf{A} \cdot \mathbf{T}, \quad (5.11)$$

wo  $\varphi$ ,  $\mathbf{w}$ ,  $\mathbf{T}$  Tensoren 0., 1., 2. Stufe bedeuten.

**Beispiel 5.1:** Wir legen als Volumenelement eines elastischen Körpers nochmals das Tetraeder nach Bild 3.2 zugrunde. Es sei wieder  $\mathbf{p}_n$  der Spannungsvektor bezüglich der schrägen Randfläche mit dem Stellungsvektor  $\mathbf{n}$ . Die äußere Kraftdichte sei  $\mathbf{f}$ , so daß  $\mathbf{f}$  vektorielle Kraft je Volumeneinheit und  $\mathbf{p}$  vektorielle Kraft je Flächeneinheit bedeuten. Die Bedingungen des Kräfte- und Drehmomentengleichgewichts am Gesamtvolumen  $V$  des Körpers mit der Oberfläche  $H$  lauten

$$\iiint_{(V)} \mathbf{f} dV + \oint_{(H)} \mathbf{p}_n d\mathbf{A} = \mathbf{0} \quad (5.12)$$

und

$$\iiint_{(V)} (\mathbf{x} \times \mathbf{f}) dV + \oint_{(H)} (\mathbf{x} \times \mathbf{p}_n) d\mathbf{A} = \mathbf{0}. \quad (5.13)$$

Durch Vergleich des Integralsatzes (5.11) in der Form

$$-\iiint_{(V)} \operatorname{div} \mathbf{S} \, dV + \oint_{(H)} \mathbf{n} \cdot \mathbf{S} \, dA = 0$$

mit (5.12) erhalten wir die Beziehungen

$$\mathbf{f} = -\operatorname{div} \mathbf{S}, \quad \mathbf{p}_n = \mathbf{n} \cdot \mathbf{S}, \quad (5.14)$$

von denen wir schon Gebrauch gemacht haben, z. B. in der *dynamischen Bewegungsgleichung*

$$\varrho \frac{d\mathbf{w}}{dt} + \mathbf{f} = \mathbf{0}, \quad \varrho \frac{d\mathbf{w}}{dt} = \operatorname{div} \mathbf{S}. \quad (5.15)$$

Bei Anwendung des Integralsatzes (4.49) von Gauß können wir nach (5.14)

$$dA(\mathbf{p}_n \times \mathbf{x}) = dA(\mathbf{n} \cdot \mathbf{S}) \times \mathbf{x} = d\mathbf{A} \cdot (\mathbf{S} \times \mathbf{x})$$

schreiben

$$\oint_{(H)} dA(\mathbf{p}_n \times \mathbf{x}) = \oint_{(H)} d\mathbf{A} \cdot (\mathbf{S} \times \mathbf{x}) = \iiint_{(V)} dV \operatorname{div} (\mathbf{S} \times \mathbf{x})$$

und nach (5.13) und (5.14)

$$\oint_{(H)} dA(\mathbf{p}_n \times \mathbf{x}) = \iiint_{(V)} dV (\mathbf{x} \times \mathbf{f}) = \iiint_{(V)} dV (\operatorname{div} \mathbf{S}) \times \mathbf{x}.$$

Durch Vergleich der beiden Ergebnisse finden wir

$$\operatorname{div} (\mathbf{S} \times \mathbf{x}) = (\operatorname{div} \mathbf{S}) \times \mathbf{x},$$

also

$$\nabla \cdot (\mathbf{S} \times \mathbf{x}) = \mathbf{0}. \quad (5.16)$$

Wir hatten  $\mathbf{S} = \mathbf{e}_i \mathbf{p}_i$  und setzen  $\mathbf{S}^T = \mathbf{p}_i \mathbf{e}_i$ . Damit wird (5.16)

$$\nabla \cdot (\mathbf{S} \times \mathbf{x}) = \mathbf{S}^T \cdot \nabla \times \mathbf{x} = \mathbf{0},$$

$$\begin{aligned} \mathbf{p}_i \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k \partial_k \times \mathbf{x} &= (\mathbf{p}_i \partial_{ik} \partial_k) \times \mathbf{x} = \mathbf{p}_i \times \partial_i \mathbf{x} \\ &= \mathbf{p}_i \times \mathbf{e}_i = \sigma_{ik} \mathbf{e}_k \times \mathbf{e}_i = -\sigma_{ik} \mathbf{e}_i \times \mathbf{e}_k \\ &= -(\sigma_{23} - \sigma_{32}) \mathbf{e}_1 - (\sigma_{31} - \sigma_{13}) \mathbf{e}_2 - (\sigma_{12} - \sigma_{21}) \mathbf{e}_3 = \mathbf{0}, \end{aligned}$$

also  $\sigma_{ki} = \sigma_{ik}$ ; der *Spannungstensor ist symmetrisch*.

### 5.3. Kugeltensor. Deviator. Verzerrungstensor. Navier-Stokes-Tensor

Durch

$$\mathbf{S}_x = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \times \mathbf{e}_k \quad (5.17)$$

wird die Stufe des Tensors  $\mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$  um 1 erniedrigt; durch die Verjüngung

$$\operatorname{sp} \mathbf{S} = \sigma_{ik} \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k = \sigma_{kk} \quad (5.18)$$

erniedrigt sich die Tensorstufe um 2;  $\operatorname{sp} \mathbf{S}$  heißt „*Spur* des Tensors 2. Stufe“. *Kugeltensor*  $\mathbf{S}_u$  und *Deviator*  $\mathbf{S}_v$  werden wie folgt erklärt:

$$\mathbf{S}_u = \frac{1}{3} (\operatorname{sp} \mathbf{S}) \mathbf{I}, \quad \mathbf{S}_v = \mathbf{S} - \frac{1}{3} (\operatorname{sp} \mathbf{S}) \mathbf{I}, \quad (5.19)$$

so daß die identische Zerlegung

$$\mathbf{S} = \mathbf{S}_u + \mathbf{S}_v \quad (5.20)$$

in Kugeltensor und Deviator besteht. Es gilt

$$\text{sp } \mathbf{S}_u = \text{sp } \mathbf{S}, \quad \text{sp } \mathbf{S}_v = 0, \quad (5.21)$$

denn nach (5.18) und (5.19) wird

$$\text{sp } \mathbf{S}_v = \sigma_{kk} - 3 \cdot \frac{1}{3} \sigma_{kk} = 0.$$

Die Spur des Tensors der Deformationsgeschwindigkeiten

$$\begin{aligned} \mathbf{D} &= (\partial_i w_k + \partial_k w_i) \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \nabla \mathbf{w} + \overset{\downarrow}{\mathbf{w}} \nabla \\ \text{ist} \\ \text{sp } \mathbf{D} &= 2 \text{ div } \mathbf{w}. \end{aligned} \quad (5.22)$$

Auch hier können wir (5.19) entsprechend in Kugeltensor und Deviator zerlegen:

$$\mathbf{D}_u = \frac{2}{3}(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}, \quad \mathbf{D}_v = \mathbf{D} - \frac{2}{3}(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}. \quad (5.23)$$

Für viskose Strömungen gilt in einem isotropen Medium das *rheologische Prinzip*

$$\mathbf{S}_v = \eta \mathbf{D}_v, \quad (5.24)$$

also

$$\mathbf{S}_v = \mathbf{S} - \mathbf{S}_u = \eta [\mathbf{D} - \frac{2}{3}(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}]. \quad (5.25)$$

Wird der hydrostatische Druck

$$p = -\frac{1}{3} \sigma_{kk} \quad (5.26)$$

eingeführt, so folgt

$$\mathbf{S}_u = \frac{1}{3} \sigma_{kk} \mathbf{I} = -p \mathbf{I} \quad (5.27)$$

und damit nach (5.25) der *Navier-Stokes-Tensor*

$$\mathbf{S} = -p \mathbf{I} + \eta [\nabla \mathbf{w} + \overset{\downarrow}{\mathbf{w}} \nabla - \frac{2}{3}(\text{div } \mathbf{w}) \mathbf{I}] \quad (5.28)$$

in Übereinstimmung mit (4.43).

In der Elastizitätslehre wird der *Verzerrungstensor*  $\text{def } \mathbf{s} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{s} + \overset{\downarrow}{\mathbf{s}} \nabla)$  mit dem *Verschiebungsvektor*  $\mathbf{s}$  benutzt, sofern man sich auf linearisiert elastische Verformungen in einem isotropen Medium beschränkt. Man erhält mit völlig entsprechenden Überlegungen die *Tensorbeziehung*

$$\mathbf{S} = \frac{1}{3} \sigma_{kk} \mathbf{I} + 2G[\text{def } \mathbf{s} - \frac{1}{3}(\text{div } \mathbf{s}) \mathbf{I}]. \quad (5.29)$$

Schubmodul (Gleitmodul)  $G$  und dynamische Zähigkeit  $\eta$  seien zeit- und ortsunabhängige Kenngrößen. Der Kugeltensor bewirkt hier eine Deformation mit Volumenänderung ohne Gestaltsänderung, wobei eine Kugel wieder in eine (kleinere oder größere) Kugel übergeht. Der Deviator bewirkt umgekehrt eine Gestaltsänderung ohne Volumenänderung, z. B. die Verformung einer Kugel in ein Ellipsoid mit gleichem Volumen.



**Satz 5.3:** Ein beliebiger asymmetrischer Tensor 2. Stufe läßt sich immer in einen symmetrischen und antisymmetrischen Tensor 2. Stufe zerlegen.

Eine solche Zerlegung ist  $\mathbf{A} = \mathbf{B} + \mathbf{C}$  mit  $\mathbf{A} = a_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$ ,  $b_{ik} = \frac{1}{2}(a_{ik} + a_{ki}) = b_{ki}$ ,  $c_{ik} = \frac{1}{2}(a_{ik} - a_{ki}) = -c_{ki}$ , so daß  $\mathbf{B} = b_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  einen symmetrischen und  $\mathbf{C} = c_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  einen antisymmetrischen Tensor 2. Stufe darstellt. Spaltet man in der Zerlegung

$$\nabla \mathbf{s} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{s} + \overset{\downarrow}{\nabla} \mathbf{s}) + \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{s} - \overset{\downarrow}{\nabla} \mathbf{s}) \quad (5.30)$$

den antisymmetrischen Rotationsanteil  $\frac{1}{2}(\nabla \mathbf{s} - \overset{\downarrow}{\nabla} \mathbf{s})$  ab, so bleibt der *symmetrische Verzerrungstensor*  $\text{def } \mathbf{s} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{s} + \overset{\downarrow}{\nabla} \mathbf{s}) = d_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  übrig. Die Tensorkoordinaten  $d_{ik} = \frac{1}{2}(\partial_i s_k + \partial_k s_i)$  für  $i \neq k$  heißen *Scherungen* und bedeuten relative Winkeländerungen gegenüber einem ursprünglich rechten Winkel.

$d_{11} = \partial_1 s_1$ ,  $d_{22} = \partial_2 s_2$ ,  $d_{33} = \partial_3 s_3$  sind relative Längenänderungen in den Achsenrichtungen und heißen *Dehnungen* (bzw. Stauchungen). —

Es seien  $\mathbf{A}$  und  $\mathbf{B}$  Tensoren 2. Stufe. Wir bilden das innere Produkt und erhalten wieder einen Tensor 2. Stufe

$$\mathbf{A} \cdot \mathbf{B} = a_{ij}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_j \cdot b_{kl}\mathbf{e}_k\mathbf{e}_l = a_{ik}b_{kl}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_l. \quad (5.31)$$

Die Koordinaten des Produkttensors erhält man auch durch Matrizenmultiplikation. Wird nochmals verjüngt, so entsteht das *doppeltskalare Produkt*

$$\mathbf{A} : \mathbf{B} = a_{ik}b_{kl}\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_l = a_{ik}b_{ki}. \quad (5.32)$$

Bei energetischen Betrachtungen spielt das doppeltskalare Produkt, das eine skalare physikalische Größe darstellt, eine große Rolle.

*Beispiel 5.2:* Mit  $\mathbf{S} = \sigma_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  und  $\nabla \mathbf{w} = \partial_i w_k\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  sowie  $\mathbf{I} = \delta_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  berechnen wir nach (5.32):

$$\mathbf{S} : \nabla \mathbf{w} = \sigma_{ik}\partial_k w_i,$$

$$\mathbf{I} : \nabla \mathbf{w} = \delta_{ik}\partial_k w_i = \partial_k w_k = \text{div } \mathbf{w}. \quad (5.33)$$

*Aufgabe 5.3:* Man berechne die *Dissipation*

$$\varepsilon = \mathbf{S}_v : \nabla \mathbf{w} = 2\eta[\text{def } \mathbf{w} - \frac{1}{3}(\text{div } \mathbf{w})\mathbf{I}] : \nabla \mathbf{w}, \quad (5.34)$$

wo  $\mathbf{S}_v$  den Deviator (5.25) bezeichnet.

*Aufgabe 5.4:* Es sei  $\mathbf{S}$  der Navier-Stokes-Tensor. Man bilde die Energiebilanz

$$\mathbf{S} : \nabla \mathbf{w} = -p \text{div } \mathbf{w} + \varepsilon, \quad (5.35)$$

*Aufgabe 5.5:* Man bringe die *Kontinuitätsgleichung*

$$\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \text{div}(\varrho \mathbf{w}) = 0 \quad (5.36)$$

mit  $v = \frac{1}{\varrho}$  auf die Formen

$$-\frac{1}{\varrho} \frac{d\varrho}{dt} = \frac{1}{v} \frac{dv}{dt} = \text{div } \mathbf{w}. \quad (5.37)$$

Was bedeutet  $\mathbf{S}_u : \nabla \mathbf{w} = -p \text{div } \mathbf{w}$  physikalisch?

Die Dissipation  $\varepsilon$  nach (5.34) bedeutet die durch Reibung in Wärme verwandelte mechanische Energie je Volumen- und Zeiteinheit. Die Kontinuitätsgleichung bringt den *Satz von der Erhaltung der Masse* in einem strömenden Medium zum Ausdruck.

#### 5.4. Die Maxwellschen Gleichungen der Elektrodynamik

Wir benutzen das internationale Maßsystem nach Giorgi. Als Materialkonstante definiert man die absolute und relative Dielektrizitätskonstante sowie die absolute und relative Permeabilität mit den Buchstaben  $\varepsilon_0$  und  $\varepsilon$  sowie  $\mu_0$  und  $\mu$ . Die Verbindungsgrößen sind

$$\mathbf{D} = \varepsilon_0 \mathbf{E}, \quad \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{H}. \quad (5.38)$$

Die Vektorfelder  $\mathbf{E}$  und  $\mathbf{H}$  sowie  $\mathbf{B}$  und  $\mathbf{D}$  sind die elektrische und magnetische Feldstärke sowie die magnetische Induktion und die dielektrische Verschiebung. Im Vakuum gilt  $\varepsilon = \mu = 1$ . Die Lichtgeschwindigkeit im Medium ist

$$\bar{c} = 1/\sqrt{\varepsilon \varepsilon_0 \mu \mu_0}, \quad (5.39)$$

im Vakuum  $c = 1/\sqrt{\varepsilon_0 \mu_0}$ . Es wird die elektrische Raumladungsdichte  $\varrho_e$  als elektrische Ladung je Volumeneinheit eingeführt, außerdem das Vektorfeld  $\mathbf{j}_e$  der elektrischen Stromdichte. Dann lauten die Maxwellschen Gleichungen für eine im Laborsystem ruhende Anordnung:

$$\operatorname{div} \mathbf{D} = \varrho_e, \quad (5.40)$$

$$\operatorname{div} \mathbf{B} = 0, \quad (5.41)$$

$$\operatorname{rot} \mathbf{H} = \mathbf{j}_e + \dot{\mathbf{D}}, \quad (5.42)$$

$$\operatorname{rot} \mathbf{E} = -\dot{\mathbf{B}}. \quad (5.43)$$

Die partielle Ableitung  $\frac{\partial}{\partial t}$  wird durch Punktierung gekennzeichnet. Gl. (5.41) besagt, daß es keine magnetischen Ladungen eines Vorzeichens gibt, sondern nur magnetische Dipole, Quadrupole usw. existieren können. (5.40) bringt nach Satz 4.4 zum Ausdruck, daß elektrische Ladungen ein elektrisches Feld erzeugen. Nach (5.43) sind Ladungen aber nicht die einzig möglichen Ursachen für ein elektrisches Feld.

*Beispiel 5.3:* Wegen  $\operatorname{div} \mathbf{H} = 0$  folgt aus (5.42)

$$\operatorname{div} \mathbf{H} = \operatorname{div} \mathbf{j}_e + \operatorname{div} \dot{\mathbf{D}} = \operatorname{div} \mathbf{j}_e + \frac{\partial}{\partial t} \operatorname{div} \mathbf{D} = 0,$$

also mit (5.40) die *Kontinuitätsgleichung*

$$\operatorname{div} \mathbf{j}_e + \dot{\varrho}_e = 0, \quad (5.44)$$

die hier den Satz von der *Erhaltung der elektrischen Ladung* zum Ausdruck bringt, wenn ein elektrischer Strom fließt. Wegen  $\operatorname{div} \mathbf{E} = 0$  muß nach (5.43) auch gelten

$$\operatorname{div} \mathbf{E} = \operatorname{div} (-\dot{\mathbf{B}}) = -\frac{\partial}{\partial t} \operatorname{div} \mathbf{B} = 0.$$

Diese Bedingung ist aber bereits mit (5.41) erfüllt.

*Beispiel 5.4:* Durch Einführung des *Poyntingschen Energiestrahlungsvektors*  $S^* = \mathbf{E} \times \mathbf{H}$  haben wir nach (4.21)

$$\operatorname{div} S^* = \mathbf{H} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{E} - \mathbf{E} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{H}$$

und mit (5.42) und (5.43)

$$\operatorname{div} S^* = -\mathbf{H} \cdot \dot{\mathbf{B}} - \mathbf{E} \cdot \mathbf{j}_e - \mathbf{E} \cdot \dot{\mathbf{D}} = -(\mathbf{E} \cdot \dot{\mathbf{D}} + \mathbf{H} \cdot \dot{\mathbf{B}}) - \mathbf{E} \cdot \mathbf{j}_e.$$

Wird das *Ohmsche Gesetz*  $\mathbf{j}_e = \kappa \mathbf{E}$  als Feldgleichung berücksichtigt, so erhalten wir mit (5.38) die *Bilanzgleichung*

$$-\dot{W}_{\text{em}} = \operatorname{div} S^* + \kappa E^2, \quad (5.45)$$

wenn

$$W_{\text{em}} = \frac{1}{2}(\epsilon_0 \epsilon E^2 + \mu_0 \mu H^2) \quad (5.46)$$

die elektromagnetische Energiedichte bezeichnet. In Integralform geht (5.45) in

$$-\dot{W}_{\text{em}} = \iiint_{(V)} \operatorname{div} S^* dV + \iiint_{(V)} \kappa E^2 dV \quad (5.47)$$

und nach dem Integralsatz von Gauß (4.49) in

$$-\frac{\partial}{\partial t} W_{\text{em}} = \oint\oint_{(\partial V)} S^* \cdot d\mathbf{A} + \dot{Q}_J \quad (5.48)$$

über. Die Abnahme der elektromagnetischen Energie ist nach (5.48) auf elektromagnetische Energieausstrahlung und Umwandlung in Joulesche Wärme zurückzuführen.

Bewegt sich die Anordnung gegenüber dem Laborsystem mit der Geschwindigkeit  $\mathbf{u}$ , so müssen wir  $\dot{\mathbf{D}}$  in (5.42) und  $\dot{\mathbf{B}}$  in (5.43) durch

$$\frac{d\mathbf{D}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t} + \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{D} \quad \text{und} \quad \frac{d\mathbf{B}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} + \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{B} \quad (5.49)$$

ersetzen. Während die Lorentztransformation (5.1) die Grundlage der Speziellen Relativitätstheorie darstellt, basiert die „Absoluttheorie“ auf der *Galileitransformation*

$$\bar{x} = x - ut, \quad \bar{y} = y, \quad \bar{z} = z, \quad \bar{t} = t, \quad (5.50)$$

die aus (5.1) unter der Voraussetzung  $u^2/c^2 \ll 1$  hervorgeht. Diese Näherung ist in der *Elektrotechnik* gut erfüllt, wenn man den Einfluß der Parallelverschiebung eines elektromagnetischen Systems mit konstanter Geschwindigkeit ( $\mathbf{u} = \overrightarrow{\text{const}}$ ) untersucht.

*Aufgabe 5.6:* Man benutze (4.24) für  $\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{D}$  und  $\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{B}$  bezüglich (5.49) in der Form

$$\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{v} = \mathbf{u} \operatorname{div} \mathbf{v} - \mathbf{v} \operatorname{div} \mathbf{u} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{u} - \operatorname{rot}(\mathbf{u} \times \mathbf{v}), \quad (4.24)$$

um die Maxwell'schen Gleichungen

$$\operatorname{rot} \mathbf{H} = \mathbf{j}_e + \dot{\mathbf{D}} + \varrho_e \mathbf{u} + \operatorname{rot}(\mathbf{D} \times \mathbf{u}), \quad (5.51)$$

$$\operatorname{rot} \mathbf{E} = -\dot{\mathbf{B}} + \operatorname{rot}(\mathbf{u} \times \mathbf{B}) \quad (5.52)$$

mit 2 Zusatzgliedern gegenüber (5.42) und einem Zusatzglied gegenüber (5.43) herzuleiten.

### 5.5. Bilanzgleichungen

Wir führen eine stetig differenzierbare Orts- und Zeitfunktion  $G = G(\mathbf{x}(t), t)$  ein, über deren physikalische Bedeutung noch verfügt werden kann. Für

$$\frac{d(\varrho G)}{dt} = G \frac{d\varrho}{dt} + \varrho \frac{dG}{dt}$$

erhalten wir nach (4.30)

$$\frac{d(\varrho G)}{dt} = \frac{\partial(\varrho G)}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \mathbf{grad}(\varrho G).$$

Wegen (4.20) gilt

$$\operatorname{div}(\varrho G \mathbf{w}) = \mathbf{w} \cdot \mathbf{grad}(\varrho G) + \varrho G \operatorname{div} \mathbf{w},$$

folglich

$$G \frac{d\varrho}{dt} + \varrho \frac{dG}{dt} = \frac{\partial(\varrho G)}{\partial t} + \operatorname{div}(\varrho G \mathbf{w}) - \varrho G \operatorname{div} \mathbf{w}.$$

Damit ergibt sich die Beziehung

$$\varrho \frac{dG}{dt} = \frac{\partial(\varrho G)}{\partial t} + \operatorname{div}(\varrho G \mathbf{w}) - G \left[ \varrho \operatorname{div} \mathbf{w} + \frac{d\varrho}{dt} \right].$$

Der Ausdruck in der eckigen Klammer verschwindet, wenn die Kontinuitätsgleichung in der Gestalt (5.37) berücksichtigt wird. Als neue Formulierung der *Kontinuitätsgleichung* erhalten wir nunmehr

$$\varrho \frac{dG}{dt} = \frac{\partial(\varrho G)}{\partial t} + \operatorname{div}(\varrho G \mathbf{w}) \quad (5.53)$$

mit der verfügbaren *Transportgröße*  $G$ . Transportgrößen sind z. B. Masse, Impuls, innere Energie, Enthalpie, Entropie, bezogen auf die Masseneinheit. Temperatur und spezifisches Volumen  $v = \frac{1}{\varrho}$  sind *keine* Transportgrößen.

*Beispiel 5.5:* Ersetzen wir  $G$  durch die vektorielle Strömungsgeschwindigkeit  $\mathbf{w}$  als Impuls je Masseneinheit, so folgt aus (5.53)

$$\varrho \frac{d\mathbf{w}}{dt} = \frac{\partial(\varrho \mathbf{w})}{\partial t} + \operatorname{div}(\varrho \mathbf{w} \mathbf{w}) \quad (5.54)$$

mit dem Tensorfeld der Dyade  $\mathbf{w} \mathbf{w} = w_i w_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k$ . Damit geht die Bewegungsgleichung  $\varrho d\mathbf{w}/dt = \operatorname{div} \mathbf{S}$  in die *Impulsbilanzgleichung*

$$-\frac{\partial(\varrho \mathbf{w})}{\partial t} = \operatorname{div}(\varrho \mathbf{w} \mathbf{w}) - \operatorname{div} \mathbf{S} \quad (5.55)$$

über. Gl. (5.45) hat die Form einer *elektromagnetischen Energiebilanzgleichung*.

Aus der Bewegungsgleichung nach Navier-Stokes (4.45) soll die „Wirbeltransportgleichung“ hergeleitet werden. Wir ziehen die Lambsche Formel (4.28) heran und

erhalten für (4.45)

$$\begin{aligned}\frac{\partial \mathbf{w}}{\partial t} + \frac{1}{2} \operatorname{grad} w^2 - \mathbf{w} \times \operatorname{rot} \mathbf{w} \\ = -\frac{1}{\varrho} \operatorname{grad} p + \nu \operatorname{div} \operatorname{grad} \mathbf{w} + \frac{1}{3} \nu \operatorname{grad} \operatorname{div} \mathbf{w}.\end{aligned}\quad (5.56)$$

$\nu$  und  $\varrho$  seien Konstante. Durch Rotorbildung über (5.56) entsteht

$$\operatorname{rot} \frac{\partial \mathbf{w}}{\partial t} - \operatorname{rot} (\mathbf{w} \times \operatorname{rot} \mathbf{w}) = \nu \operatorname{rot} (\nabla^2 \mathbf{w}).$$

**Aufgabe 5.7:** Mit  $\operatorname{rot} \mathbf{w} = \gamma$  leite man die *Rayleighsche Wirbelgleichung* her:

$$\frac{d\gamma}{dt} = \frac{\partial \gamma}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \gamma = \nu \nabla^2 \gamma + \gamma \cdot \nabla \mathbf{w}.\quad (5.57)$$

Speziell für das *ebensymmetrische (aber räumliche) Problem*

$$\gamma = \gamma(x_1, x_2) \mathbf{e}_3 = (\partial_1 w_2 - \partial_2 w_1) \mathbf{e}_3,$$

$$\mathbf{w} = \mathbf{w}(x_1, x_2) = w_1(x_1, x_2) \mathbf{e}_1 + w_2(x_1, x_2) \mathbf{e}_2$$

wird

$$\gamma \cdot \nabla \mathbf{w} = \gamma(x_1, x_2) \partial_3 \mathbf{w}(x_1, x_2) = \mathbf{0}.\quad (5.58)$$

Nur beim „ebenen Problem“ stellen  $\gamma$  eine Transportgröße und

$$-\frac{\partial \gamma}{\partial t} = \mathbf{w} \cdot \nabla \gamma - \nu \nabla^2 \gamma\quad (5.59)$$

eine Bilanzgleichung dar.

## 5.6. Wirbelfelder. Integralsätze nach Stokes. Inkompatibilitätstensor

Dem Wirbelfeld  $\gamma(\mathbf{x})$  wird mittels  $\gamma = \operatorname{rot} \mathbf{w}$  ein Geschwindigkeitsfeld  $\mathbf{w}(\mathbf{x})$  zugeordnet. Die Feldlinien des Vektorfeldes  $\gamma(\mathbf{x})$  heißen *Wirbellinien*. Eine einzelne gerade Wirbellinie senkrecht zur Zeichenebene ist in der Zeichenebene von konzentrischen kreisförmigen Stromlinien des Geschwindigkeitsfeldes  $\mathbf{w}(\mathbf{x})$  umgeben. Eine im allgemeinen gekrümmte Wirbellinie erzeugt das Geschwindigkeitsfeld einer Zirkulationsströmung mit der Wirbelstärke (Zirkulation)  $\Gamma$ . Bei einer kontinuierlichen Wirbelverteilung wird die *Wirbeldichte*

$$|\gamma| = \left| \frac{d\Gamma}{dA} \right|\quad (5.60)$$

als Zirkulation je Flächeneinheit erklärt, wobei man sich vorstellt, daß zunächst eine Schar diskreter Wirbellinien mit den Wirbelstärken  $\Gamma_1, \Gamma_2, \Gamma_3, \dots$  das Flächenelement  $dA$  durchsetzt, die dann durch „Auffüllung zu einer lückenlosen Packung“ im Grenzübergang ein Kontinuum bilden, wobei keine Überschneidungen auftreten. Diese Hilfsvorstellungen werden durch den *Integralsatz von Stokes*

$$\iint_{(A)} \operatorname{rot} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{A} = \oint_{(C)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{s}\quad (5.61)$$

präzisiert, der nach Band 5 bekannt ist, siehe auch (7.7). Hier bezeichnet  $C$  die geschlossene Randkurve der *offenen* Fläche  $A$ . Das geschlossene Linienintegral wird mit mathematisch positivem Umlaufsinn (Gegenuhrzeigersinn) definiert; andernfalls erhält das Integral negatives Vorzeichen. Ähnlich wie die Integrale des Gaußschen Satzes den Überschuß an Quellen eines Vorzeichens messen, definieren die Integrale des Satzes von Stokes

$$\iint_{(A)} \gamma \cdot d\mathbf{A} = \oint_{(C)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{s} = \oint_{(C)} w_s ds = I_a \quad (5.62)$$

den Überschuß an Wirbelstärken eines Drehsinns. Werden von der Randkurve  $C$  nämlich entgegengesetzt drehende Wirbel eingeschlossen, so gibt das geschlossene Linienintegral die Summe aller im Integrationsbereich vorhandenen vorzeichenbehafteten Wirbelstärken an, also den Überschuß der Wirbelstärken eines Vorzeichens, sofern  $I_a \neq 0$  ist.

Wegen

$$d\mathbf{A} \cdot \nabla \times \mathbf{w} = [d\mathbf{A} \nabla \mathbf{w}] = (d\mathbf{A} \times \mathbf{V}) \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{w}}$$

gilt auch

$$\iint_{(A)} (d\mathbf{A} \times \mathbf{V}) \cdot \mathbf{w} = \oint_{(C)} d\mathbf{x} \cdot \mathbf{w}. \quad (5.63)$$

Verallgemeinert läßt sich die Operatoridentität

$$\iint_{(A)} d\mathbf{A} \times \mathbf{V} = \oint_{(C)} d\mathbf{x} \quad (5.64)$$

begründen, aus der sich weitere Integralsätze ergeben, z. B.

$$\iint_{(A)} d\mathbf{A} \times \nabla \varphi = \oint_{(C)} d\mathbf{x} \varphi$$

oder

$$- \iint_{(A)} \mathbf{grad} \varphi \times d\mathbf{A} = \oint_{(C)} \varphi d\mathbf{x}, \quad (5.65)$$

ferner

$$\iint_{(A)} (d\mathbf{A} \times \mathbf{V}) \times \overset{\downarrow}{\mathbf{w}} = \oint_{(C)} d\mathbf{x} \times \mathbf{w} \quad (5.66)$$

und für ein zweistufiges Tensorfeld  $\mathbf{T}$ :

$$\iint_{(A)} (d\mathbf{A} \times \mathbf{V}) \cdot \overset{\downarrow}{\mathbf{T}} = \oint_{(C)} d\mathbf{x} \cdot \mathbf{T}. \quad (5.67)$$

**Satz 5.4:** Der Rotor des Geschwindigkeitsfeldes einer stationären Strömung stellt eine Wirbeldichte dar:

$$\mathbf{rot} \mathbf{w} = \gamma(\mathbf{x}). \quad (5.68)$$

Allgemein wird  $\mathbf{rot} \mathbf{v}$  als Wirbelfeld angesprochen, das ein zugeordnetes Vektorfeld  $\mathbf{v}$  erzeugt.

**Beispiel 5.6:** Bei stationärer elektrischer Strömung lautet die Maxwellsche Gleichung (5.42)

$$\mathbf{rot} \mathbf{H} = \mathbf{j}_e(x). \quad (5.68)$$

Der elektrische „Strom“, nämlich die *Stromstärke*

$$I = \int \int_{(A)} \mathbf{j}_e \cdot d\mathbf{A}, \quad (5.69)$$

entspricht bei Vergleich von (5.68) mit (5.68) der Zirkulation  $\Gamma$ . Elektrodynamisch und hydrodynamisch entsprechen sich die Größen

$$\mathbf{j}_e \triangleq \boldsymbol{\gamma}, \quad I \triangleq \Gamma, \quad \mathbf{H} \triangleq \mathbf{w}, \quad (5.70)$$

man denke an das Biot-Savartsche Gesetz in beiden Fassungen! Die elektrische Stromdichte  $\mathbf{j}_e$  stellt also ein Wirbelfeld dar, das ein zugeordnetes Magnetfeld  $\mathbf{H}$  erzeugt.

**Satz 5.5:** Der Rotor eines Tensorfeldes 1. Stufe ergibt ein Tensorfeld 1. Stufe.

Das folgt aus der koordinatenfreien Darstellung (4.53) des Nablatensors 1. Stufe und dem Tensorcharakter des Vektorfeldes  $\mathbf{w}(\mathbf{x})$ , so daß  $\nabla \mathbf{w}$ ,  $\nabla \times \mathbf{w} = \mathbf{rot} \mathbf{w}$  und  $\nabla \cdot \mathbf{w} = \text{div} \mathbf{w}$  Tensorfelder 2., 1. und nullter Stufe sind.

Von großer Bedeutung für Theorie und Anwendung ist die Erweiterung des Wirbelfeldbegriffes  $\mathbf{rot} \mathbf{w} = \nabla \times \mathbf{w}$  auf Tensorfelder 2. Stufe durch den Begriff der *Inkompatibilität* des Tensorfeldes  $\mathbf{T}$  gemäß

$$\nabla \times \overset{\uparrow\downarrow}{\mathbf{T}} \times \nabla = \mathbf{ink} \mathbf{T}. \quad (5.71)$$

Wenn wir auch  $\mathbf{def} \mathbf{s} = \frac{1}{2}(\overset{\uparrow}{\nabla} \mathbf{s} + \mathbf{s} \overset{\uparrow}{\nabla})$  als eine Erweiterung des vektoriellen Gradientenbegriffes  $\mathbf{grad} \varphi$  auf Tensoren 2. Stufe ansehen, gelten folgende sich entsprechende Identitäten:

$$\begin{aligned} \mathbf{rot} \mathbf{grad} &= \mathbf{0}, \quad \text{div} \mathbf{rot} = \mathbf{0}, \\ \mathbf{ink} \mathbf{def} &= \mathbf{0}, \quad \text{div} \mathbf{ink} = \mathbf{0}. \end{aligned} \quad (5.72)$$

**Beispiel 5.7:** Wegen seiner Bedeutung berechnen wir für  $\mathbf{D} = d_{ik}\mathbf{e}_i\mathbf{e}_k$  den *Inkompatibilitätstensor*

$$\begin{aligned} \mathbf{ink} \mathbf{D} &= \nabla \times \mathbf{D} \times \nabla = \mathbf{e}_1\mathbf{e}_1(\partial_3\partial_2d_{32} + \partial_2\partial_3d_{23} - \partial_3\partial_3d_{22} - \partial_2\partial_2d_{33}) \\ &\quad + \mathbf{e}_1\mathbf{e}_2(\partial_3\partial_3d_{21} + \partial_1\partial_2d_{33} - \partial_3\partial_2d_{31} - \partial_1\partial_3d_{23}) \\ &\quad + \mathbf{e}_1\mathbf{e}_3(\partial_2\partial_2d_{31} + \partial_1\partial_3d_{22} - \partial_2\partial_3d_{21} - \partial_1\partial_2d_{32}) \\ &\quad + \mathbf{e}_2\mathbf{e}_1(\partial_3\partial_3d_{12} + \partial_2\partial_1d_{33} - \partial_3\partial_1d_{32} - \partial_2\partial_3d_{13}) \\ &\quad + \mathbf{e}_2\mathbf{e}_2(\partial_3\partial_1d_{31} + \partial_1\partial_3d_{13} - \partial_3\partial_3d_{11} - \partial_1\partial_1d_{33}) \\ &\quad + \mathbf{e}_2\mathbf{e}_3(\partial_1\partial_1d_{32} + \partial_2\partial_3d_{11} - \partial_2\partial_1d_{31} - \partial_1\partial_3d_{12}) \\ &\quad + \mathbf{e}_3\mathbf{e}_1(\partial_2\partial_2d_{13} + \partial_3\partial_1d_{22} - \partial_3\partial_2d_{12} - \partial_2\partial_1d_{23}) \\ &\quad + \mathbf{e}_3\mathbf{e}_2(\partial_1\partial_1d_{23} + \partial_3\partial_2d_{11} - \partial_3\partial_1d_{21} - \partial_1\partial_2d_{13}) \\ &\quad + \mathbf{e}_3\mathbf{e}_3(\partial_2\partial_1d_{21} + \partial_1\partial_2d_{12} - \partial_2\partial_2d_{11} - \partial_1\partial_1d_{22}). \end{aligned} \quad (5.73)$$

**Aufgabe 5.8:** Man beweise mittels (5.73) und bestätige mit Nablaoperationen die Identitäten

$$\mathbf{ink} \, \mathbf{def} \, \mathbf{w} = \mathbf{0} \quad \text{und} \quad \mathbf{div} \, \mathbf{ink} \, \mathbf{D} = \mathbf{0}. \quad (5.74)$$

**Aufgabe 5.9:** Man überprüfe an drei ausgewählten Komponenten, daß  $\mathbf{ink} \, \mathbf{D} = \mathbf{0}$  ist, wenn  $\mathbf{D} = \frac{1}{2} (\nabla \mathbf{s} + \mathbf{s} \nabla)$  eingesetzt wird, z. B.

$$d_{11} = \partial_1 s_1, \quad d_{22} = \partial_2 s_2, \quad 2d_{12} = \partial_1 s_2 + \partial_2 s_1$$

für die letzte Komponente in (5.73).

Wenn  $\mathbf{D}$  ein symmetrischer Tensor 2. Stufe ist, ist es auch  $\mathbf{ink} \, \mathbf{D}$ . Welche Koordinaten des Tensors  $\mathbf{ink} \, \mathbf{D}$  gehen durch zyklische Vertauschung auseinander hervor?

Wir wollen  $d_{ki} = d_{ik}$  voraussetzen. Die Tensorgleichung

$$\mathbf{ink} \, \mathbf{D} = \mathbf{0} \quad (5.75)$$

heißt *Kompatibilitätsbedingung*. Nach (5.73) erhalten wir die Bedingungsgleichungen der Kompatibilität:

$$R_{kipq}^* = \partial_i \partial_p d_{qk} + \partial_k \partial_q d_{pi} - \partial_q d_{pk} - \partial_k \partial_p d_{qi} = 0, \quad (5.76)$$

z. B. für  $kipq = 1212, 2323, 3131, 1123, 2231, 3312$  bei Beachtung der Reihenfolge, also 6 unabhängige Bedingungen nach (5.73). Andererseits genügen die Koordinaten  $R_{kipq}^*$  nach (5.76) den Symmetriebeziehungen

$$\begin{aligned} R_{kipq}^* &= -R_{k i q p}^* = -R_{i k p q}^* = +R_{i k q p}^*, \\ R_{kipq}^* + R_{kpqi}^* + R_{kqip}^* &= 0, \end{aligned} \quad (5.77)$$

wie man durch Vertauschungen von Indizes in (5.76) sofort bestätigt. Wegen (5.77) gibt es auch nur 6 unabhängige Bedingungsgleichungen der Form  $R_{kipq}^* = 0$ . Die  $R_{kipq}^*$  sind die Koordinaten eines Tensors 4. Stufe, der aus den Koordinaten  $R_{k i p q}$  des Riemann-Tensors (8.18) durch Linearisierung bei Annahme kleiner Verzerrungen  $|d_{ik}|$  hervorgeht.

Eine ausführliche Darstellung findet sich in dem vierbändigen Werk „Ein Kurs über Kontinuumsmechanik“ von L. I. Sedow, Universität Moskau (Englische Übersetzung: Wolters-Noordhoff Publishing Groningen The Netherlands). Der Tensorkalkül wird hier weitgehend in unserer Auffassung benutzt. Während wir uns in den Anwendungen auf die Eulersche Darstellung beschränken mußten, wird in dem genannten Werk auch die Lagrangesche Darstellung ausführlich erörtert und angewandt.



## 6. Einführung in die Tensoralgebra mit ko- und kontravarianter Basis

### 6.1. Ko- und kontravariante Basisvektoren und Tensorkoordinaten

Es wird unter der Voraussetzung  $[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \neq 0$  eine beliebige Basis  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  zugrunde gelegt. Die Basisvektoren  $\mathbf{b}_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) haben beliebige Längen (Normen) und definieren im allgemeinen ein schiefwinkliges KS  $B$ . In diesem Bezugssystem habe ein Vektor  $\mathbf{v}$  die Komponentendarstellung

$$\mathbf{v} = v_1 \mathbf{b}_1 + v_2 \mathbf{b}_2 + v_3 \mathbf{b}_3 \quad (6.1)$$

mit den Koordinaten  $v_1, v_2, v_3$ . Die Lösung dieser Vektorgleichung ist uns aus (3.15), (3.16) bekannt:

$$v_1 = \frac{[\mathbf{v} \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v_2 = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{v} \mathbf{b}_3]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v_3 = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{v}]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}. \quad (6.2)$$

Wir führen die neue Bezeichnung

$$v_i := v^i \quad (6.3)$$

ein und verabreden das *neue Summationsübereinkommen* als

**Vereinbarung 6.1:** Über zwei gleiche lateinische Buchstabenindizes wird nur dann automatisch von 1 bis 3 summiert, wenn einer der Indizes tiefgestellt, der andere hochgestellt ist. (Über 2 gleiche Buchstabenindizes, die in gleicher Höhe stehen, darf künftig *nicht* summiert werden!).

Damit wird (6.1)

$$\mathbf{v} = v^1 \mathbf{b}_1 + v^2 \mathbf{b}_2 + v^3 \mathbf{b}_3 = v^i \mathbf{b}_i \quad (6.4)$$

und (6.2)

$$v^1 = \mathbf{v} \cdot \frac{\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v^2 = \mathbf{v} \cdot \frac{\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad v^3 = \mathbf{v} \cdot \frac{\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}. \quad (6.5)$$

Wir definieren die zu den Basisvektoren  $\mathbf{b}_i$  *reziproken Vektoren*  $\mathbf{b}^i$  gemäß

$$\mathbf{b}^1 = \frac{\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad \mathbf{b}^2 = \frac{\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]}, \quad \mathbf{b}^3 = \frac{\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]} \quad (6.6)$$

und erhalten für (6.5)

$$v^1 = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}^1, \quad v^2 = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}^2, \quad v^3 = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}^3,$$

also

$$v^i = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}^i \quad (6.7)$$

bezüglich (6.4). Diese ursprüngliche Darstellung enthält keine offenen Fragen mehr. Der Vektor  $\mathbf{v}$  ist aber auch mit den Koordinaten

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{b}_i = v_i \quad (6.8)$$

vollständig bestimmt. Sie entsprechen den Parallelprojektionen in einem schiefwinkligen KS, während die  $v^i$  den senkrechten Projektionen entsprechen. Wie sieht die Darstellung eines Vektors  $\mathbf{v}$  mittels (6.8) aus?

Zur Beantwortung dieser Frage wird (6.5) skalar mit  $\mathbf{b}_i$  multipliziert, z. B.

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^2 = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_i]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]} = 0, \quad \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{b}^2 = \frac{[\mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1]}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]} = 1$$

usw. Es gilt

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^k = \delta_i^k = \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}_i, \quad (6.9)$$

wo jetzt  $\delta_i^k$  das *Kroneckersymbol* bedeuten soll. Bilden wir nach (6.4)

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{b}_i = v_k \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}_i = v_k \delta_i^k = v_i,$$

so wird die gestellte Frage mit der Komponentendarstellung

$$\mathbf{v} = v_i \mathbf{b}^i \quad (6.10)$$

des Vektors  $\mathbf{v}$  beantwortet, d. h. die Koordinaten  $\mathbf{v} \cdot \mathbf{b}_i = v_i$  hat der Vektor nicht im ursprünglichen Basissystem  $B$  der Vektoren  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$ , sondern im zugeordneten reziproken System  $B^*$  der Basisvektoren  $\mathbf{b}^1, \mathbf{b}^2, \mathbf{b}^3$  (vgl. Bd. 13, 2.3.7.2.).

*Aufgaben 6.1:* Es ist nachzuweisen, daß die *Reziprozitätsbeziehungen*

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^k = \delta_i^k, \quad [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] [\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] = 1 \quad (6.11)$$

und die *Korrespondenzformeln* zu (6.6)

$$\mathbf{b}_1 = \frac{\mathbf{b}^2 \times \mathbf{b}^3}{[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3]}, \quad \mathbf{b}_2 = \frac{\mathbf{b}^3 \times \mathbf{b}^1}{[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3]}, \quad \mathbf{b}_3 = \frac{\mathbf{b}^1 \times \mathbf{b}^2}{[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3]} \quad (6.12)$$

gelten.

Ist  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  eine Basis, so bilden auch die reziproken Vektoren  $\mathbf{b}^1, \mathbf{b}^2, \mathbf{b}^3$  eine Basis nach (6.11), und zwar beide ein (R) oder beide ein (L), denn aus  $[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \geq 0$  folgt  $[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] \geq 0$ . In den Darstellungen

$$\mathbf{v} = v_i \mathbf{b}^i = v^i \mathbf{b}_i \quad (6.13)$$

heißen die  $v_i$  *kovariante*, die  $v^i$  *kontravariante* Koordinaten des Vektors  $\mathbf{v}$ . Entsprechend heißen die  $\mathbf{b}_i$  *kovariante*, die  $\mathbf{b}^i$  *kontravariante* Basisvektoren. Diese Bezeichnungen werden sich aus dem Transformationsverhalten bei Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  und  $B^*$  auf  $\bar{B}^*$  ergeben. Wenn es sich um *kartesische Einheitsvektoren* handelt, fallen die Parallelprojektionen mit den Normalprojektionen zusammen, und es gilt nach (6.6) und (6.12)

$$\mathbf{e}_i = \mathbf{b}_i = \mathbf{b}^i.$$

## 6.2. Die Transformationsgesetze für die Tensorkoordinaten

An Stelle der früheren  $c_{ik}$  müssen wir *neue Transformationskoeffizienten*  $\beta_i^k$  einführen, mit denen der Übergang von  $B$  auf  $\bar{B}$  durch eine *homogene lineare Koordinatentransformation* gemäß

$$\bar{\mathbf{b}}_i = \beta_i^k \mathbf{b}_k, \quad \mathbf{b}_i = \beta_i^k \bar{\mathbf{b}}_k \quad (6.14)$$

und von  $B^*$  auf  $\bar{B}^*$  gemäß

$$\bar{\mathbf{b}}^i = \beta_k^i \mathbf{b}^k, \quad \mathbf{b}^i = \beta_k^i \bar{\mathbf{b}}^k \quad (6.15)$$

für  $i = 1, 2, 3$  vollzogen wird. Der Buchstabe  $\beta$  soll an Basis und Bezugssystem erinnern. Die Transformationsmatrix  $Z = ((\beta_i^k))$  sei regulär, also  $\|\beta_i^k\| \neq 0$ . Das 2. Gleichungssystem von (6.14) ist die Auflösung des 1. Gleichungssystems, so daß  $\bar{\beta}_i^k$  die Elemente der inversen Matrix zur Ausgangsmatrix mit den Elementen  $\beta_i^k$  bedeuten. Da die  $\mathbf{b}_i$  und  $\mathbf{b}^i$  in einer festen Beziehung zueinander stehen, ist (6.15) aus der Vorgabe (6.14) zu folgern. Auch in den neuen Bezugssystemen  $\bar{\mathbf{B}}$  und  $\bar{\mathbf{B}}^*$  muß

$$\bar{\mathbf{b}}_i \cdot \bar{\mathbf{b}}^k = \delta_i^k \quad (6.16)$$

gelten. Da die Transformationsmatrizen  $Z = ((\beta_i^k))$  und  $Z^{-1} = ((\bar{\beta}_i^k))$  zueinander invers sind, bestehen die Beziehungen  $ZZ^{-1} = Z^{-1}Z = I$ , also

$$\beta_i^l \bar{\beta}_l^k = \bar{\beta}_i^l \beta_l^k = \delta_i^k. \quad (6.17)$$

**Aufgabe 6.2:** Mit dem Ansatz  $\bar{\mathbf{b}}^i = \gamma_i^k \mathbf{b}^k$  bestätige man das erste Gleichungssystem von (6.15) als Folgerung aus (6.14) mittels (6.16) und (6.17).

Jetzt können wir die Transformationsgesetze angeben, nach denen sich die Koordinaten eines Vektors  $\mathbf{v}$  transformieren müssen, um der Invarianzforderung  $\mathbf{v} = \bar{\mathbf{v}}$  an einen Tensor 1. Stufe zu genügen. Mit (6.14) und (6.15) folgt

$$\bar{\mathbf{v}} = \bar{v}^i \bar{\mathbf{b}}_i = \bar{v}^i \beta_i^k \mathbf{b}_k = \mathbf{v} = v^k \mathbf{b}_k,$$

$$\bar{\mathbf{v}} = \bar{v}_i \bar{\mathbf{b}}^i = v_i \bar{\beta}_i^k \mathbf{b}^k = \mathbf{v} = v_k \mathbf{b}^k,$$

$$\mathbf{v} = v^i \mathbf{b}_i = v^i \beta_i^k \bar{\mathbf{b}}_k = \bar{\mathbf{v}} = \bar{v}^k \bar{\mathbf{b}}_k$$

$$\mathbf{v} = v_i \mathbf{b}^i = v_i \bar{\beta}_i^k \bar{\mathbf{b}}^k = \bar{\mathbf{v}} = \bar{v}_k \bar{\mathbf{b}}^k.$$

Durch Vergleich der Faktoren von  $\mathbf{b}^k$  bzw.  $\mathbf{b}_k$  erhalten wir die Transformationsgesetze

$$\bar{v}_i = \beta_i^k v_k, \quad v_i = \bar{\beta}_i^k \bar{v}_k, \quad (6.18)$$

$$\bar{v}^i = \bar{\beta}_i^k v^k, \quad v^i = \beta_i^k \bar{v}^k \quad (6.19)$$

für die Koordinaten eines Tensors 1. Stufe.

Durch Vergleich von (6.18) und (6.19) allein mit (6.14), d. h. mit den „ursprünglichen“ Basisvektoren  $\mathbf{b}_i$ , nennt man das Transformationsverhalten der Koordinaten  $v_i$  *kovariant* (zu den  $\mathbf{b}_i$ ), das Transformationsverhalten der Koordinaten  $v^i$  dagegen *kontravariant* (zu den  $\mathbf{b}_i$ ). Verschiedene Größen, die sich gemeinsam nach dem Transformationsgesetz (6.18) oder gemeinsam nach (6.19) richten, heißen *kogredient*. Transformiert sich eine Größe nach (6.18), eine andere Größe nach (6.19), so verhalten sie sich zueinander *kontragredient*. Die Matrix  $(Z^{-1})^T = ((\bar{\beta}_i^k))$  heißt nämlich die kontragrediente Matrix zu  $Z = ((\beta_i^k))$ . Mit diesen Matrizen sind die in (6.18) und (6.19) untereinander stehenden Vergleichssummen gebildet. Rein äußerlich erkennt man Kovarianz in (6.18) daran, daß die Summe nur mit ungestrichenen oder nur mit gestrichenen Größen gebildet wird, während bei Kontravarianz nach (6.19) in der Summe gestrichene und ungestrichene Größen zusammentreten. In  $\mathbf{b}_i$  und  $v_i$  bzw.  $\mathbf{b}^i$  und  $v^i$  weist bereits der tief bzw. hoch gestellte Index auf das ko- bzw. kontravariante Verhalten dieser Größen hin.

Das Produkt zweier Vektoren  $\mathbf{u}$  und  $\mathbf{v}$  wird völlig analog zu (2.13) definiert. Jetzt gibt es aber vier Darstellungsmöglichkeiten für die Dyade  $\mathbf{uv}$ , nämlich

$$\mathbf{uv} = u^i \mathbf{b}_i v^k \mathbf{b}_k = u^i v^k \mathbf{b}_i \mathbf{b}_k, \quad \mathbf{uv} = u_i \mathbf{b}^i v^k \mathbf{b}^k,$$

außerdem die gemischten Darstellungen

$$\mathbf{uv} = u_i v^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k, \quad \mathbf{uv} = u^i v_k \mathbf{b}_i \mathbf{b}^k.$$

Da das Flächenelement  $dA$  im folgenden nicht auftritt, können wir mit  $\mathbf{A}$  einen Tensor 2. Stufe bezeichnen. Entsprechend den Darstellungsmöglichkeiten für  $\mathbf{uv}$  gibt es für einen Tensor 2. Stufe die Komponentendarstellungen

$$\mathbf{A} = a^{ik} \mathbf{b}_i \mathbf{b}_k = a_{ik} \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k = a_i{}^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k = a^i{}_k \mathbf{b}_i \mathbf{b}^k. \quad (6.20)$$

Die Schreibweise  $a_i{}^k$  ist nur erlaubt, wenn  $a_i{}^k = a^k{}_i$  gilt wie z. B. für das Kroneckersymbol  $\delta_i^k$ . Die Transformationsgesetze für die Koordinaten eines Tensors 2. Stufe ergeben sich mit (6.14), (6.15) aus der Invarianzforderung  $\mathbf{A} = \bar{\mathbf{A}}$ , also z. B.

$$\mathbf{A} = a^{ij} \mathbf{b}_i \mathbf{b}_j = a^{ij} \beta_i^k \bar{\mathbf{b}}_k \beta_j^l \bar{\mathbf{b}}_l,$$

$$\mathbf{A} = a^{ij} \beta_i^k \beta_j^l \bar{\mathbf{b}}_k \bar{\mathbf{b}}_l = \bar{\mathbf{A}} = \bar{a}^{kl} \bar{\mathbf{b}}_k \bar{\mathbf{b}}_l$$

oder

$$\mathbf{A} = a_{ij} \mathbf{b}^i \mathbf{b}^j = a_{ij} \beta_i^k \beta_j^l \bar{\mathbf{b}}^k \bar{\mathbf{b}}^l,$$

$$\mathbf{A} = a_{ij} \beta_i^k \beta_j^l \bar{\mathbf{b}}^k \bar{\mathbf{b}}^l = \bar{\mathbf{A}} = \bar{a}_{kl} \bar{\mathbf{b}}^k \bar{\mathbf{b}}^l.$$

Wir stellen die Transformationsgesetze für die Koordinaten eines Tensors 2. Stufe in den 4 möglichen Darstellungen zusammen:

$$\begin{aligned} \bar{a}_{kl} &= \beta_k^i \beta_l^j a_{ij}, & a_{kl} &= \bar{\beta}_k^i \bar{\beta}_l^j \bar{a}_{ij}, \\ \bar{a}^{kl} &= \bar{\beta}_i^k \bar{\beta}_j^l a^{ij}, & a^{kl} &= \beta_i^k \beta_j^l \bar{a}^{ij}, \\ \bar{a}_k{}^l &= \beta_k^i \bar{\beta}_j^l a_i{}^j, & a_k{}^l &= \bar{\beta}_k^i \beta_j^l \bar{a}_i{}^j, \\ \bar{a}^k{}_l &= \bar{\beta}_i^k \beta_j^l a^i{}_j, & a^k{}_l &= \beta_i^k \bar{\beta}_j^l \bar{a}^i{}_j. \end{aligned} \quad (6.21)$$

Ersichtlich braucht man immer nur eine der nebeneinander stehenden Transformationsgleichungen aufzuschreiben, da jeweils eine aus der anderen hervorgeht, wenn man alle Trägerbuchstaben mit einem zusätzlichen Querstrich versieht und  $\bar{\bar{a}} = a$ ,  $\bar{\bar{\beta}} = \beta$  beachtet. Auch ohne Rechnung entnimmt man aus den Transformationsgesetzen (6.21) das Bildungsgesetz der Transformationsformeln, was wir am Beispiel eines vierstufigen Tensors zeigen.

*Beispiel 6.1:* Es sei  $\mathbf{R}$  ein Tensor 4. Stufe. Seine Koordinaten genügen z. B. folgenden Transformationsgesetzen

$$\begin{aligned} \bar{r}_{ijkl} &= \beta_i^m \beta_j^n \beta_k^p \beta_l^q r_{mnpq}, & \bar{r}^{ijkl} &= \bar{\beta}_i^m \bar{\beta}_j^n \bar{\beta}_k^p \bar{\beta}_l^q r^{mnpq}, \\ \bar{r}^i{}_{jkl} &= \bar{\beta}_m^i \beta_j^n \beta_k^p \beta_l^q r^m{}_{npq}, & \bar{r}_i{}^{jkl} &= \beta_m^i \bar{\beta}_n^j \bar{\beta}_k^p \bar{\beta}_l^q r^m{}_{npq}. \end{aligned} \quad (6.22)$$

Ein Tensor 4. Stufe hat  $3^4 = 81$  Koordinaten. Für seine Charakteristik bezüglich Ko- und Kontravarianz gibt es  $2^4 = 16$  Möglichkeiten, von denen wir in (6.22) nur 4 angegeben haben. Die Komponentendarstellung geht aus der Koordinatendarstellung eindeutig hervor, z. B.

$$\begin{aligned} \mathbf{R} &= r_{ijkl} \mathbf{b}^i \mathbf{b}^j \mathbf{b}^k \mathbf{b}^l = r^{ijkl} \mathbf{b}_i \mathbf{b}_j \mathbf{b}_k \mathbf{b}_l \\ &= r^i{}_{jkl} \mathbf{b}_i \mathbf{b}^j \mathbf{b}^k \mathbf{b}^l = r^{jkl}{}_i \mathbf{b}^i \mathbf{b}_j \mathbf{b}_k \mathbf{b}_l, \end{aligned}$$

so daß man die Basisvektoren jederzeit hinzufügen oder weglassen kann, wenn man nur in Koordinaten rechnen will. Die *Varianten* sind die Tensorkoordinaten und Basisvektoren. *Invariant* sind die Tensoren und die von ihnen erzeugten Multilinear-

formen. Der Vergleich von (6.18) und (6.19) mit (6.14) und (6.15) zeigt, daß sich die kovarianten (kontravarianten) Koordinaten eines Tensors 1. Stufe nach dem gleichen Gesetz transformieren wie die kovarianten (kontravarianten) Basisvektoren. Das ist eine *Verallgemeinerung des Satzes 1.2*. Alles über Multilinearformen im Zusammenhang mit Tensoren Gesagte könnte hier in sinngemäßer Verallgemeinerung wiederholt werden. Die Erweiterung von kartesischen auf beliebige Basissysteme, von orthogonalen auf beliebige homogene lineare Koordinatentransformationen ist erheblich. Es wäre aber ermüdend und aus Platzgründen gar nicht möglich, alle Übertragungen mit Definitionen, Sätzen und Beweisen sinngemäß zu wiederholen. Wir müssen uns darauf beschränken, den Kalkül mitzuteilen und das wesentlich Neue hervorzuheben.

### 6.3. Tensor der Metrikkoeffizienten

Es fehlt noch die Komponentendarstellung eines Basisvektors  $\mathbf{b}^i$  in  $B$  und eines Basisvektors  $\mathbf{b}_i$  in  $B^*$ . Diesen Zusammenhang sollen die Koeffizienten  $g^{ik}$  und  $g_{ik}$  herstellen gemäß

$$\mathbf{b}^i = g^{ik} \mathbf{b}_k, \quad \mathbf{b}_i = g_{ik} \mathbf{b}^k. \quad (6.23)$$

Methodisch gesehen, läßt sich mittels  $g^{ik} \mathbf{b}_k = \mathbf{b}^i$  der Index von  $\mathbf{b}_k$  „heraufziehen“ und mittels  $g_{ik} \mathbf{b}^k = \mathbf{b}_i$  der Index von  $\mathbf{b}^k$  „herunterziehen“, indem man mit  $g^{ik}$  bzw.  $g_{ik}$  „überschiebt“. Schreiben wir (6.23) in der Form  $\mathbf{b}^k = g^{ki} \mathbf{b}_i$ ,  $\mathbf{b}_i = g_{li} \mathbf{b}^l$  und  $\mathbf{b}^k = \delta_i^k \mathbf{b}^i$ , so folgt

$$\mathbf{b}^k = g^{ki} \mathbf{b}_i = g^{ki} g_{li} \mathbf{b}^l = \delta_i^k \mathbf{b}^i,$$

also

$$g^{ki} g_{li} = \delta_i^k, \quad (6.24)$$

d. h. die Matrizen  $((g^{ki}))$  und  $((g_{li}))$  sind zueinander invers, wie es nach (6.23) sein muß. Nun können wir auch das *Skalarprodukt der Basisvektoren* in  $B$  oder  $B^*$  mit (6.9) angeben

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k = g_{ij} \mathbf{b}^j \cdot \mathbf{b}_k = g_{ij} \delta_k^j = g_{ik},$$

$$\mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}^k = g^{ij} \mathbf{b}_j \cdot \mathbf{b}^k = g^{ij} \delta_j^k = g^{ik},$$

so daß die Beziehungen  $\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k = \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_i$ ,  $g_{ik} = g_{ki}$  und  $\mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}^k = \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}^i$ ,  $g^{ik} = g^{ki}$  gelten. Aus später ersichtlichen Gründen heißen die in (6.23) eingeführten Koeffizienten „Metrikkoeffizienten“, und zwar die  $g_{ik}$  *kovariante Metrikkoeffizienten* und die  $g^{ik}$  *kontravariante Metrikkoeffizienten*. Die Metrikkoeffizienten sind *symmetrisch*:

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k = g_{ik} = g_{ki}, \quad \mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}^k = g^{ik} = g^{ki}. \quad (6.25)$$

Nach (6.8) und (6.23) wird

$$v_i = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}_i = v^l \mathbf{b}_l \cdot g_{ik} \mathbf{b}^k = v^l g_{ik} \delta_l^k = v^k g_{ik},$$

analog

$$v^i = \mathbf{v} \cdot \mathbf{b}^i = v_l \mathbf{b}^l \cdot g^{ik} \mathbf{b}_k = v_l g^{ik} \delta_k^l = v_k g^{ik}.$$

Mit Hilfe der Metrikkoeffizienten läßt sich der Index auch bei den Koordinaten eines Vektors herauf- und herunterziehen:

$$v_k g^{ik} = v^i, \quad v^k g_{ik} = v_i. \quad (6.26)$$

Wir untersuchen den „Einheitstensor“  $\mathbf{G}$ , der den Forderungen

$$\mathbf{G} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{G} = \mathbf{v} \quad (6.27)$$

genügen soll, in der ko- und kontravarianten Gestalt

$$\mathbf{G} = \gamma_{ki} \mathbf{b}^k \mathbf{b}^i = \gamma^{kl} \mathbf{b}_k \mathbf{b}_l.$$

Es folgt

$$\mathbf{G} \cdot \mathbf{v} = \gamma_{ki} \mathbf{b}^k \mathbf{b}^i \cdot v^i \mathbf{b}_i = \gamma_{ki} v^i \mathbf{b}^k \delta_i^i = \gamma_{ki} v^i \mathbf{b}^k = \mathbf{v} = v_k \mathbf{b}^k,$$

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{G} = v_i \mathbf{b}^i \cdot \gamma^{kl} \mathbf{b}_k \mathbf{b}_l = \gamma^{kl} v_i \delta_k^i \mathbf{b}_l = \gamma^{kl} v_k \mathbf{b}_l = \mathbf{v} = v^l \mathbf{b}_l,$$

also nach (6.26)

$$v_k = \gamma_{ki} v^i = g_{ki} v^i, \quad v^l = \gamma^{kl} v_k = g^{kl} v_l.$$

Wegen  $\gamma_{kl} = g_{kl}$ ,  $\gamma^{kl} = g^{kl}$  bilden die Metrikoeffizienten einen Tensor 2. Stufe

$$\mathbf{G} = g_{ik} \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k = g^{ik} \mathbf{b}_i \mathbf{b}_k, \quad (6.28)$$

der als „Metrikensor“ (*Tensor der Metrikoeffizienten*) bezeichnet wird und die Eigenschaft des Einheitstensors nach (6.27) besitzt. Wegen (6.25) ist der Metrikensor  $\mathbf{G}$  symmetrisch.

Die neuen Kroneckersymbole  $\delta_i^k$  genügen der Symmetriebedingung

$$\delta_i^k = \delta_k^i = \delta_i^i. \quad (6.29)$$

Sie sind die Koordinaten des *Einheitstensors*

$$\mathbf{I} = \delta_i^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k = \delta_i^k \mathbf{b}_k \mathbf{b}^i = \mathbf{b}^i \mathbf{b}_i = \mathbf{b}_k \mathbf{b}^k. \quad (6.30)$$

Da auch  $\mathbf{I} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{I} = \mathbf{v}$  gelten muß, wie man leicht nachrechnet, besteht der Zusammenhang

$$\mathbf{G} = \mathbf{I}. \quad (6.31)$$

$\mathbf{I}$  wird gemischt,  $\mathbf{G}$  wird rein kovariant oder kontravariant dargestellt.

#### 6.4. Tensorprodukte. Der ko- und kontravariante E-Tensor

Daß nur „gleichartige“ Tensoren addiert werden können, besagt auch, daß man sich auf die *gleiche Basis* beziehen muß, z. B.

$$\sigma_i{}^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k + \tau_i{}^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k = (\sigma_i{}^k + \tau_i{}^k) \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k.$$

Wenn statt der  $\mathbf{e}_i$  die Basisvektoren  $\mathbf{b}^i$  und  $\mathbf{b}_k$  eingeführt werden, läßt sich das *Produkt* zweier Tensoren völlig analog definieren, z. B.

$$\sigma_i{}^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k \tau^l{}_{mn} \mathbf{b}_l \mathbf{b}^m \mathbf{b}^n = \sigma_i{}^k \tau^l{}_{mn} \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k \mathbf{b}_l \mathbf{b}^m \mathbf{b}^n$$

bei Beachtung der Reihenfolge. Das *innere Produkt* der beiden Tensoren wird nach (6.25)

$$\sigma_i{}^k \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k \cdot \tau^l{}_{mn} \mathbf{b}_l \mathbf{b}^m \mathbf{b}^n = \sigma_i{}^k \tau^l{}_{mn} g_{kl} \mathbf{b}^i \mathbf{b}^m \mathbf{b}^n.$$

Für das *skalare Produkt* (zweier Vektoren) haben wir die Darstellungsmöglichkeiten

$$\begin{aligned} \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} &= u^i \mathbf{b}_i \cdot v^k \mathbf{b}_k = u^i v^k \mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k = g_{ik} u^i v^k, \\ \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} &= u_i \mathbf{b}^i \cdot v_k \mathbf{b}^k = u_i v_k \mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}^k = g^{ik} u_i v_k \end{aligned} \quad (6.32)$$

und die gemischten Darstellungen

$$\begin{aligned} \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} &= u^i \mathbf{b}_i \cdot v_k \mathbf{b}^k = u^i v_k \mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^k = u^i v_k \delta_i^k = u^i v_i, \\ \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} &= u_i \mathbf{b}^i \cdot v^k \mathbf{b}_k = u_i v^k \mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}_k = u_i v^k \delta_k^i = u_i v^i, \end{aligned} \quad (6.33)$$

also gilt auch

$$g^{ik} u_i v_k = u^k v_k, \quad g_{ik} u^i v^k = u_k v^k. \quad (6.34)$$

**Satz 6.1:** Mit Hilfe der Metrikkoeffizienten lassen sich die Indizes der Tensorkoordinaten systematisch herauf- oder herunterziehen nach dem Muster

$$\begin{aligned} g_{ij} g_{kl} a^{jl} &= a_{ik}, \quad g^{ij} g^{kl} a_{jl} = a^{ik}, \\ g_{ij} g^{kl} a_j^l &= a_i^k, \quad g^{ij} g_{kl} a_j^l = a^i_k. \end{aligned} \quad (6.35)$$

Die  $\delta_i^k$  bewirken nur einen *Austausch* der Indizes, z. B.

$$\begin{aligned} \delta_i^k a^{il} &= a^{kl}, \quad \delta_l^k a^{il} = a^{ik}, \\ \delta_j^i a_{ik} &= a_{jk}, \quad \delta_j^k \delta_j^i a_{ik} = a_{jl}. \end{aligned} \quad (6.36)$$

Das *vektorielle Produkt* berechnen wir in der Form

$$\begin{aligned} \mathbf{u} \times \mathbf{v} &= u^i \mathbf{b}_i \times v^k \mathbf{b}_k = u^i v^k (\mathbf{b}_i \times \mathbf{b}_k) = (u^1 v^2 - u^2 v^1) (\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2) \\ &\quad + (u^2 v^3 - u^3 v^2) (\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3) + (u^3 v^1 - u^1 v^3) (\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1) \end{aligned}$$

und nach (6.6)

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \begin{vmatrix} \mathbf{b}^1 & u^1 & v^1 \\ \mathbf{b}^2 & u^2 & v^2 \\ \mathbf{b}^3 & u^3 & v^3 \end{vmatrix}, \quad (6.37)$$

analog

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = u_i v_k (\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) = [\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] \begin{vmatrix} \mathbf{b}_1 & u_1 & v_1 \\ \mathbf{b}_2 & u_2 & v_2 \\ \mathbf{b}_3 & u_3 & v_3 \end{vmatrix}. \quad (6.38)$$

Das *Spatprodukt* wird nach (6.37)

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{w} = [\mathbf{uvw}] = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \begin{vmatrix} \mathbf{b}^1 \cdot \mathbf{w} & u^1 & v^1 \\ \mathbf{b}^2 \cdot \mathbf{w} & u^2 & v^2 \\ \mathbf{b}^3 \cdot \mathbf{w} & u^3 & v^3 \end{vmatrix}$$

wegen (6.7)

$$[\mathbf{uvw}] = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \begin{vmatrix} u^1 & v^1 & w^1 \\ u^2 & v^2 & w^2 \\ u^3 & v^3 & w^3 \end{vmatrix} \quad (6.39)$$

und entsprechend

$$[\mathbf{uvw}] = [\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] \begin{vmatrix} u_1 & v_1 & w_1 \\ u_2 & v_2 & w_2 \\ u_3 & v_3 & w_3 \end{vmatrix}. \quad (6.40)$$

Der Maßfaktor  $[\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3]$  bzw.  $[\mathbf{b}^1\mathbf{b}^2\mathbf{b}^3]$  ergibt sich hier ganz von selbst. Mit (6.37) bis (6.40) werden die vorweggenommenen Formulierungen (1.35a, b) legitimiert.

Wir bilden das doppelte Spatprodukt

$$\begin{aligned} \frac{[\mathbf{x}\mathbf{y}\mathbf{z}][\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{w}]}{[\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3][\mathbf{b}^1\mathbf{b}^2\mathbf{b}^3]} &= \begin{vmatrix} x^1 & x^2 & x^3 \\ y^1 & y^2 & y^3 \\ z^1 & z^2 & z^3 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} u_1 & v_1 & w_1 \\ u_2 & v_2 & w_2 \\ u_3 & v_3 & w_3 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} x^i u_i & x^i v_i & x^i w_i \\ y^i u_i & y^i v_i & y^i w_i \\ z^i u_i & z^i v_i & z^i w_i \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \mathbf{x} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{x} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{x} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{y} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{y} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{y} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{z} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{z} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{z} \cdot \mathbf{w} \end{vmatrix}. \end{aligned} \quad (6.41)$$

Speziell wird

$$[\mathbf{u}\mathbf{v}\mathbf{w}]^2 = \begin{vmatrix} \mathbf{u} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{u} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{v} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{v} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{v} \cdot \mathbf{w} \\ \mathbf{w} \cdot \mathbf{u} & \mathbf{w} \cdot \mathbf{v} & \mathbf{w} \cdot \mathbf{w} \end{vmatrix}, \quad (6.42)$$

also ist nach (6.25)

$$[\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3]^2 = \|\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k\| = \|g_{ik}\|.$$

Die *Determinante der kovarianten Metrikkoeffizienten* wird mit

$$\|g_{ik}\| = g \quad (6.43)$$

bezeichnet, so daß

$$[\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3]^2 = \|g_{ik}\| = g > 0 \quad (6.44)$$

und wegen (6.44)

$$[\mathbf{b}^1\mathbf{b}^2\mathbf{b}^3]^2 = \|g^{ik}\| = \frac{1}{g} > 0 \quad (6.45)$$

gilt. Die Matrix der Metrikkoeffizienten ist regulär. Bilden die Basisvektoren in der Index-Reihenfolge 1, 2, 3 ein Rechts- oder Linkssystem, so erhalten wir die „Maßfaktoren“

$$\begin{aligned} [\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3] &= +\sqrt{g} \text{ (R) oder } = -\sqrt{g} \text{ (L),} \\ [\mathbf{b}^1\mathbf{b}^2\mathbf{b}^3] &= +\frac{1}{\sqrt{g}} \text{ (R) oder } = -\frac{1}{\sqrt{g}} \text{ (L).} \end{aligned} \quad (6.46)$$

Wie sieht der **E**-Tensor in ko- und kontravarianter Darstellung aus? Wir schreiben

$$\mathbf{E} = e^{ikl}\mathbf{b}_i\mathbf{b}_k\mathbf{b}_l = e_{ikl}\mathbf{b}^i\mathbf{b}^k\mathbf{b}^l. \quad (6.47)$$

Zur Unterscheidung von den früheren Koordinaten  $\varepsilon_{ijk}$  benutzen wir den Buchstaben  $e$ . Nach (6.46) treffen wir die

**Vereinbarung 6.2:** Die Basisvektoren  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  und  $\mathbf{b}^1, \mathbf{b}^2, \mathbf{b}^3$  sollen in dieser Reihenfolge ein Rechtssystem bilden, so daß gilt

$$[\mathbf{b}_1\mathbf{b}_2\mathbf{b}_3] = +\sqrt{g}, \quad [\mathbf{b}^1\mathbf{b}^2\mathbf{b}^3] = +1/\sqrt{g} \quad (6.48)$$

**Definition 6.1:** Die Koordinaten des vollständig antisymmetrischen Tensors 3. Stufe **E** nach (6.47) sind

$$e_{ikl} = [\mathbf{b}_i\mathbf{b}_k\mathbf{b}_l], \quad e^{ikl} = [\mathbf{b}^i\mathbf{b}^k\mathbf{b}^l], \quad (6.49)$$



und zwar nach (6.48)

$$\begin{aligned} e_{123} &= \sqrt{g}, \quad e^{123} = 1/\sqrt{g}, \\ e_{123} &= e_{231} = e_{312} = -e_{213} = -e_{321} = -e_{132}, \\ e^{123} &= e^{231} = e^{312} = -e^{213} = -e^{321} = -e^{132}, \end{aligned} \quad (6.50)$$

$e_{ikl} = 0$  und  $e^{ikl} = 0$ , wenn zwei oder drei Indizes gleichzählig sind.

Diese Tensorkoordinaten müssen also entsprechend (6.21) und (6.22) den *Transformationsgesetzen*

$$\begin{aligned} \bar{e}_{ikl} &= \beta_i^m \beta_k^n \beta_l^p e_{mnp}, \quad e_{ikl} = \bar{\beta}_i^m \bar{\beta}_k^n \bar{\beta}_l^p \bar{e}_{mnp} \\ \bar{e}^{ikl} &= \bar{\beta}_i^m \bar{\beta}_k^n \bar{\beta}_l^p e^{mnp}, \quad e^{ikl} = \beta_i^m \beta_k^n \beta_l^p e^{mnp} \end{aligned} \quad (6.51)$$

genügen. Der Beweis ist etwas anspruchsvoller; darauf können wir nicht mehr eingehen.

Die Rechenregeln mit den Tensorkoordinaten (6.49) werden methodisch völlig analog aufgestellt, wie wir es früher an den  $\varepsilon_{ijk}$  gezeigt haben. So ergibt sich für das *vektorielle Produkt*  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \mathbf{w} = w^i \mathbf{b}_i = w_i \mathbf{b}^i$  die Koordinatendarstellung

$$w^i = e^{ikl} u_k v_l, \quad w_i = e_{ikl} u^k v^l \quad (6.52)$$

und für das *Spatprodukt*

$$[\mathbf{uvw}] = e^{ikl} u_i v_k w_l = e_{ikl} u^i v^k w^l. \quad (6.53)$$

Sind  $\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}$  Tensoren 1. Stufe, so ist  $[\mathbf{uvw}]$  ein (invarianter) *Skalar*. Die Basisvektoren  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  oder  $\mathbf{b}^1, \mathbf{b}^2, \mathbf{b}^3$  sind insgesamt *nicht* Tensoren 1. Stufe. Folglich stellen  $[\mathbf{b}_i \mathbf{b}_j \mathbf{b}_k] = e_{ijk}$  und  $[\mathbf{b}^i \mathbf{b}^j \mathbf{b}^k] = e^{ijk}$  keine skalaren Invarianten dar. In der Tat sind sie die varianten Koordinaten des **E**-Tensors, die sich nach (6.51) transformieren müssen. Nach Satz 6.1 erhalten wir

$$g^{il} g^{jm} g^{kn} e_{lmn} = e^{ijk}, \quad g_{il} g_{jm} g_{kn} e^{lmn} = e_{ijk}. \quad (6.54)$$

Statt (2.33), (2.35), (2.39), (2.40) gelten die entsprechenden *Produktformeln*

$$e_{ijk} e^{lmn} = \begin{vmatrix} \delta_i^l & \delta_j^l & \delta_k^l \\ \delta_i^m & \delta_j^m & \delta_k^m \\ \delta_i^n & \delta_j^n & \delta_k^n \end{vmatrix}, \quad (6.55)$$

$$e_{ijk} e^{imn} = \delta_j^m \delta_k^n - \delta_j^n \delta_k^m, \quad (6.56)$$

$$e_{ijk} e^{ijn} = 2\delta_k^n, \quad e_{ijk} e^{ijk} = 6. \quad (6.57)$$

Zum Beispiel nimmt die Beziehung (2.41) jetzt die Form an

$$e^{ikl} v_l = v^{ik}, \quad v_i = \frac{1}{2} e_{ikl} v^{ik}. \quad (6.58)$$

## 7. Einführung in die Tensoranalysis mit ko- und kontravarianter Basis

### 7.1. Krummlinige Flächenkoordinaten. Vektor des Flächenelements. Zirkulation

Wir erinnern an *Kugelkoordinaten* (räumliche Polarkoordinaten)  $r, \vartheta, \varphi$ , die mit

$$x_1 = r \sin \vartheta \cos \varphi, \quad x_2 = r \sin \vartheta \sin \varphi, \quad x_3 = r \cos \vartheta \quad (7.1)$$

für  $0 \leq r < \infty$ ,  $0 \leq \vartheta \leq \pi$ ,  $0 \leq \varphi < 2\pi$  erklärt sind. Auf der Kugelfläche  $r = R = \text{const}$  können wir krummlinige *Flächenkoordinaten*  $\vartheta, \varphi$  mittels

$$x_1 = R \sin \vartheta \cos \varphi, \quad x_2 = R \sin \vartheta \sin \varphi, \quad x_3 = R \cos \vartheta \quad (7.2)$$

in der Form  $x_1 = x_1(\vartheta, \varphi)$ ,  $x_2 = x_2(\vartheta, \varphi)$ ,  $x_3 = x_3(\vartheta, \varphi)$  einführen. Ein Festwert  $\vartheta = \vartheta_0$  ergibt einen Breitenkreis, während  $\varphi = \varphi_0$  einen Meridiankreis der Kugel  $r = R$  definiert. Allgemein wird mit

$$x_1 = x_1(u, v), \quad x_2 = x_2(u, v), \quad x_3 = x_3(u, v) \quad (7.3)$$

oder vektoriell mit  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v)$  die Gleichung einer Fläche im  $R^3$  mit den krummlinigen Koordinaten  $u$  und  $v$  beschrieben. Für  $v = v_0$  erhalten wir in  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v_0)$  eine Raumkurve mit dem freien Parameter  $u$ , die wir *u-Linie* nennen, für  $u = u_0$  in  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u_0, v)$  entsprechend eine *v-Linie*. Die *u-Linien* ( $v = v_1, v_2, \dots$ ) und *v-Linien* ( $u = u_1, u_2, \dots$ ) bedecken die Fläche mit einem *Netz von Koordinatenlinien*, die ganz der Fläche in Bild 7.1 angehören. Die mit  $v = v_0$  markierte *u-Linie* und die mit

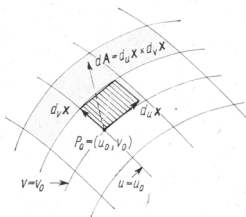


Bild 7.1:  
Flächenelement in krummlinigen Koordinaten

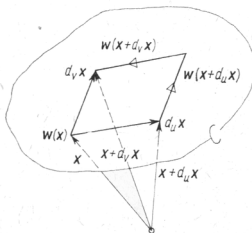


Bild 7.2:  
Zum Integralsatz von Stokes

$u = u_0$  markierte *v-Linie* schneiden sich in dem Flächenpunkt  $P_0$ , der mit den krummlinigen Koordinaten  $u_0, v_0$  bestimmt ist. Wir wollen  $u$  und  $v$  hier als *Flächenkoordinaten* bezeichnen. Auf der Fläche sind  $\frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u}$  und  $\frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v}$  *Tangentenvektoren* der *u*- und *v*-Linie.

Ist nämlich  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(t)$  irgendeine Parameterdarstellung für eine Raumkurve, so ist  $\frac{d\mathbf{x}}{dt}$  Tangentenvektor in jedem Punkt der Kurve. Damit sind auf der Fläche *differentielle Tangentenvektoren*

$$d_u \mathbf{x} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} du \quad \text{und} \quad d_v \mathbf{x} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} dv \quad (7.4)$$

der  $u$ - und  $v$ -Linie definiert. Tragen wir  $d_u \mathbf{x}$  und  $d_v \mathbf{x}$  von einem Flächenpunkt  $P$  ab, so spannen sie ein infinitesimales Parallelogramm in der Tangentenebene, die in  $P$  gelegt wird, auf, wie in Bild 7.1 ersichtlich.

**Definition 7.1:** Mit

$$d_u \mathbf{x} \times d_v \mathbf{x} = d\mathbf{A} \quad (7.5)$$

definieren wir das vektorielle Flächenelement in einem Punkt der Fläche. Der Vektor  $d\mathbf{A} = d\mathbf{A} \mathbf{n}$  des Flächenelements ist Stellungsvektor der Tangentenebene, also normal gerichtet. Der Normaleneinheitsvektor  $\mathbf{n}$  wird so definiert, daß die Vektoren  $d_u \mathbf{x}$ ,  $d_v \mathbf{x}$ ,  $\mathbf{n}$  in dieser Reihenfolge ein Rechtssystem bilden.

*Beispiel 7.1:* Auf der Kugel  $r = R$  sind die  $u$ - und  $v$ -Linien (mit  $u = \vartheta$ ,  $v = \varphi$ ) Meridiankreise ( $\varphi = \text{const}$ ) und Breitenkreise ( $\vartheta = \text{const}$ ). In Kugelflächenkoordinaten (7.2) ist  $d_u \mathbf{x} = d_\vartheta \mathbf{x} = R d\vartheta$  das Linienelement des Meridiankreises durch  $P$ . Der Radius eines Breitenkreises ist  $R \sin \vartheta$ . Das Linienelement des Breitenkreises durch  $P$  wird daher  $d_v \mathbf{x} = d_\varphi \mathbf{x} = R \sin \vartheta d\varphi$ . Der Durchlaufungssinn der  $u$ - und  $v$ -Linien wird so festgelegt, daß  $d_u s > 0$  und  $d_v s > 0$  sind. Bezeichnen  $\mathbf{e}_u = \mathbf{e}_\vartheta$  und  $\mathbf{e}_v = \mathbf{e}_\varphi$  die Tangenteneinheitsvektoren der  $u$ - und  $v$ -Linie, so gilt

$$\mathbf{e}_\vartheta \times \mathbf{e}_\varphi = \mathbf{e}_r = \mathbf{r}^0$$

mit  $\mathbf{e}_r$  in Richtung des Kugelradius. Wir erhalten das vektorielle Flächenelement

$$\begin{aligned} d\mathbf{A} &= d_u \mathbf{x} \times d_v \mathbf{x} = d_\vartheta \mathbf{x} \times d_\varphi \mathbf{x} \\ &= R d\vartheta \mathbf{e}_\vartheta \times R \sin \vartheta d\varphi \mathbf{e}_\varphi = R^2 \sin \vartheta d\vartheta d\varphi \mathbf{e}_\vartheta \times \mathbf{e}_\varphi, \end{aligned}$$

also

$$d\mathbf{A} = R^2 \sin \vartheta d\vartheta d\varphi \mathbf{e}_r = dA \mathbf{r}^0. \quad (7.6)$$

*Beispiel 7.2:* Die in Bild 7.1 angedeutete gekrümmte Fläche besitzt das von den infinitesimalen Tangentenvektoren  $d_u \mathbf{x}$  und  $d_v \mathbf{x}$  in  $P$  aufgespannte Parallelogramm als Flächenelement mit dem Inhalt  $\Delta A$ . Ihre Randkurve  $\Delta C$  umschließt nach Bild 7.2 in einer wirbelbehafteten Strömung den Zirkulationsanteil

$$\begin{aligned} \Delta \Gamma &= \oint_{(\Delta C)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{x} \\ &= \mathbf{w}(\mathbf{x}) \cdot d_u \mathbf{x} + \mathbf{w}(\mathbf{x} + d_u \mathbf{x}) \cdot d_v \mathbf{x} - \mathbf{w}(\mathbf{x} + d_v \mathbf{x}) \cdot d_u \mathbf{x} - \mathbf{w}(\mathbf{x}) \cdot d_v \mathbf{x} \\ &= [\mathbf{w}(\mathbf{x} + d_u \mathbf{x}) - \mathbf{w}(\mathbf{x})] \cdot d_v \mathbf{x} - [\mathbf{w}(\mathbf{x} + d_v \mathbf{x}) - \mathbf{w}(\mathbf{x})] \cdot d_u \mathbf{x}, \end{aligned}$$

wobei wir für das vektorielle Linienelement jetzt  $d\mathbf{x}$  (statt  $ds$ ) schreiben. Für den nachfolgenden Integrationsprozeß genügt es, die nach Taylor linearisierten Anteile gemäß

$$\mathbf{w}(\mathbf{x} + d\mathbf{x}) - \mathbf{w}(\mathbf{x}) = d\mathbf{x} \cdot \nabla \mathbf{w} + \dots$$

zu nehmen, da die Glieder höherer als 1. Ordnung in  $(d\mathbf{x} \cdot \nabla)$  keinen Beitrag zum Integral liefern. Wir schreiben also

$$\begin{aligned} d\Gamma &= (d_u \mathbf{x} \cdot \nabla \mathbf{w}) \cdot d_v \mathbf{x} - (d_v \mathbf{x} \cdot \nabla \mathbf{w}) \cdot d_u \mathbf{x} \\ &= (d_u \mathbf{x} \cdot \nabla) \left( \overset{\downarrow}{\mathbf{w}} \cdot d_v \mathbf{x} \right) - (d_v \mathbf{x} \cdot \nabla) \left( \overset{\downarrow}{\mathbf{w}} \cdot d_u \mathbf{x} \right) \\ &= (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) (\mathbf{d} \cdot \mathbf{b}) - (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) (\mathbf{d} \cdot \mathbf{a}) = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) \end{aligned}$$

mit der Umwandlungsformel (1.41). Setzen wir für  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$ ,  $\mathbf{c}$ ,  $\mathbf{d}$  die darüber stehenden Vektoren ein, so folgt mit (7.5)

$$d\Gamma = \oint_{(dC)} \mathbf{w} \cdot d\mathbf{x} = (d_u \mathbf{x} \times d_v \mathbf{x}) \cdot (\nabla \times \mathbf{w}) = d\mathbf{A} \cdot \text{rot } \mathbf{w}. \quad (7.7)$$

Durch Integration über den gesamten Flächenbereich ( $A$ ) leitet man mittels (7.7) den Integralsatz von Stokes (5.61) her.

Es sei bemerkt, daß es sich bei  $\delta\Gamma = \text{rot } \mathbf{w} \cdot d\mathbf{A}$  und  $\delta Q = \text{div } \mathbf{w} dV$  um *Differentialformen*, nicht um *Differentiale* handelt. Bei *linearen* Differentialformen soll das Zeichen  $\delta$  andeuten, daß *nicht* ein totales Differential vorliegt; z. B. ist die differentielle Kompressionsarbeit  $\delta W_k = -p dv$  in der Thermodynamik *kein* totales Differential der Zustandsvariablen  $p$ ,  $v$ ,  $T$ . *Zustandsfunktionen* lassen sich als totales Differential darstellen, z. B. die innere Energie und die Entropie. Trotz dieser Bemerkungen wird man auf die bequeme Schreibweise  $q(\mathbf{x}) = dQ/dV$  nicht gern verzichten wollen.

## 7.2. Krummlinige Koordinaten des Raumes $R^3$ und der Ebene $R^2$

Statt der vorher besprochenen Flächenkoordinaten  $u, v$  legen wir jetzt *räumliche* krummlinige Koordinaten  $u, v, w$  mit den Transformationsgleichungen

$$x_1 = x_1(u, v, w), \quad x_2 = x_2(u, v, w), \quad x_3 = x_3(u, v, w) \quad (7.8)$$

oder vektoriell

$$\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v, w) \quad (7.9)$$

zugrunde. Als Beispiel denken wir an die Kugelkoordinaten (7.1) mit  $u = \vartheta$ ,  $v = \varphi$ ,  $w = r$ . Jetzt bedeutet allgemein  $w = w_0$  mit  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v, w_0)$  eine Fläche im  $R^3$ , die wir „Koordinatenfläche“ nennen. Ebenso stellen  $u = u_0$  mit  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u_0, v, w)$  und  $v = v_0$

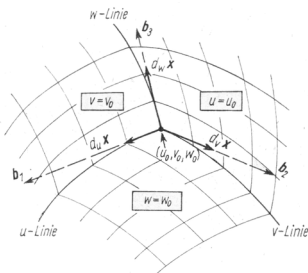


Bild 7.3:  
Differenzielle Tangentenvektoren

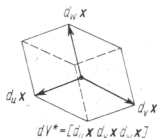


Bild 7.4:  
Volumelement in krummlinigen Koordinaten

mit  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v_0, w)$  Koordinatenflächen dar, die sich nach Bild 7.3 im Punkt  $P_0$  schneiden, der also mit den krummlinigen Koordinaten  $u_0, v_0, w_0$  bestimmt ist. Die Koordinatenflächen  $v = v_0$  und  $w = w_0$  schneiden sich in der Raumkurve  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v_0, w_0)$  mit dem freien Parameter  $u$ , die wir jetzt als *u-Linie* bezeichnen.

Entsprechend erhalten wir die anderen Koordinatenlinien, nämlich die  $v$ -Linie als Schnitt der Koordinatenflächen  $w = w_0$  und  $u = u_0$  sowie die  $w$ -Linie als Schnitt der Koordinatenflächen  $u = u_0$  und  $v = v_0$ . Die so konstruierten drei Koordinatenlinien schneiden sich ebenfalls im Punkt  $P_0$ , wo wir die differentiellen Tangentenvektoren der  $u$ -,  $v$ -,  $w$ -Linie gemäß

$$d_u \mathbf{x} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} du, \quad d_v \mathbf{x} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} dv, \quad d_w \mathbf{x} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w} dw \quad (7.10)$$

nach Bild 7.3 abtragen. Wir ergänzen sie in Bild 7.4 zu einem infinitesimalen Parallelepiped (Spat) mit dem Spatvolumen

$$dV^* = [d_u \mathbf{x} \, d_v \mathbf{x} \, d_w \mathbf{x}] = \left[ \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} \, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} \, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w} \right] du \, dv \, dw. \quad (7.11)$$

Hier ist das Volumenverhältnis

$$\frac{[d_u \mathbf{x} \, d_v \mathbf{x} \, d_w \mathbf{x}]}{du \, dv \, dw} = \left[ \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} \, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} \, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w} \right] = \frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} \quad (7.11)$$

gleich der Jacobischen *Funktionaldeterminante*

$$\frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} = \begin{vmatrix} \partial x_1 / \partial u & \partial x_2 / \partial u & \partial x_3 / \partial u \\ \partial x_1 / \partial v & \partial x_2 / \partial v & \partial x_3 / \partial v \\ \partial x_1 / \partial w & \partial x_2 / \partial w & \partial x_3 / \partial w \end{vmatrix}. \quad (7.12)$$

Die eindeutige Auflösung des Gleichungssystems (7.8)  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(u, v, w)$  nach den Koordinaten  $u, v, w$  (oder umgekehrt) ist nur möglich, wenn die Funktionaldeterminante

$$\frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} \neq 0 \quad (7.13)$$

ist, da sonst die „Abbildung“ degeneriert. Der Übergang von einem Rechtssystem zu einem Rechts- oder Linkssystem wird dadurch angezeigt, daß (7.13) speziell  $>0$  oder  $<0$  ist. Die krummlinigen Koordinaten  $u, v, w$  heißen *orthogonal*, wenn die Bedingungen

$$\frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} \cdot \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} = 0, \quad \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v} \cdot \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w} = 0, \quad \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w} \cdot \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u} = 0 \quad (7.14)$$

erfüllt sind. Dann stehen die Tangentenvektoren der  $u$ -,  $v$ -,  $w$ -Linien in jedem Punkt des Definitionsbereichs aufeinander senkrecht. Die Koordinaten der folgenden Beispiele sind orthogonal. Später wollen wir die Tangentenvektoren  $\partial \mathbf{x} / \partial u$ ,  $\partial \mathbf{x} / \partial v$ ,  $\partial \mathbf{x} / \partial w$  der  $u$ -,  $v$ -,  $w$ -Linie durch  $P$  als *neue Basisvektoren*  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  einführen, so daß die *Funktionaldeterminante* (7.12) in  $[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]$  übergeht. Die neue Basis ist dann im allgemeinen nach (7.11) weder orthogonal noch normiert.

Aus Band 5 ist die Umrechnung eines räumlichen Bereichsintegrals auf krummlinige Koordinaten bekannt:

$$\int_{(V)} \Phi(x_1, x_2, x_3) \, dx_1 \, dx_2 \, dx_3 = \int \int \int_{(V^*)} \Phi^*(u, v, w) \frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} \, du \, dv \, dw, \quad (7.15)$$

wenn

$$\Phi(x_1(u, v, w), x_2(u, v, w), x_3(u, v, w)) = \Phi^*(u, v, w)$$

und  $(V^*)$  den Bereich  $(V)$ , ausgedrückt in krummlinigen Koordinaten  $u, v, w$ , bedeuten.

**Aufgabe 7.1.:** Bei Einführung von Kugelkoordinaten (7.1) definiere man die Koordinatenflächen (Kugel, Kegel, Meridianebenen) und Koordinatenlinien (Radialstrahlen, Breiten- und Meridiankreise). Mittels (7.14) zeige man die Orthogonalität der Kugelkoordinaten.

**Aufgabe 7.2:** Man berechne das Volumenelement

$$dV^* = [d_u \mathbf{x} \, d_v \mathbf{x} \, d_w \mathbf{x}] = \frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} du \, dv \, dw \quad (7.16)$$

in Kugelkoordinaten mit dem Ergebnis

$$dV^* = r^2 \sin \theta \, dr \, d\theta \, d\varphi. \quad (7.17)$$

Bei ebenen Problemen führt man ebenfalls krummlinige Koordinaten  $u, v$  mit

$$x_1 = x_1(u, v), \quad x_2 = x_2(u, v), \quad x_3 = 0 \quad (7.18)$$

ein, wobei ein krummliniges Koordinatennetz die  $x_1, x_2$ -Ebene überdeckt. Die vorstehenden Formeln lassen sich leicht übertragen, z. B. auf das ebene Bereichsintegral

$$\iint_{(V)} \Phi(x_1, x_2) \, dx_1 \, dx_2 = \iint_{(V^*)} \Phi^*(u, v) \frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(u, v)} du \, dv, \quad (7.19)$$

wo die Jacobische Funktionaldeterminante

$$\frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(u, v)} = \frac{\partial x_1}{\partial u} \frac{\partial x_2}{\partial v} - \frac{\partial x_2}{\partial u} \frac{\partial x_1}{\partial v} \quad (7.20)$$

auftritt. Jetzt bedeutet  $(V)$  bzw.  $(V^*)$  einen Bereich der  $x_1, x_2$ -Ebene, ausgedrückt in  $x_1, x_2$  bzw.  $u, v$ . Der Inhalt des Flächenelements in krummlinigen Koordinaten ist

$$dV^* = \hat{V}(d_u \mathbf{x}, d_v \mathbf{x}) = \frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(u, v)} du \, dv. \quad (7.21)$$

**Beispiel 7.3:** Wir definieren (normierte) *elliptische Koordinaten*  $u = \lambda, v = \theta$  gemäß

$$x_1 = \cosh \lambda \cos \theta, \quad x_2 = \sinh \lambda \sin \theta \quad (7.22)$$

für  $0 \leq \lambda < \infty, 0 \leq \theta < 2\pi$ . Die Koordinatenlinien sind konfokale Ellipsen ( $\lambda = \lambda_0$ ) und Hyperbelast ( $\theta = \theta_0$ ). Die Brennpunkte liegen auf der  $x_1$ -Achse in den Punkten  $x_1 = -1$  und  $x_1 = +1$ . Die Orthogonalität dieser Koordinaten folgt aus

$$d_\lambda \mathbf{x} \cdot d_\theta \mathbf{x} = \left( \frac{\partial x_1}{\partial \lambda} \frac{\partial x_1}{\partial \theta} + \frac{\partial x_2}{\partial \lambda} \frac{\partial x_2}{\partial \theta} \right) d\lambda \, d\theta = 0.$$

**Aufgabe 7.3:** Man berechne den Inhalt des Flächenelements in elliptischen Koordinaten

$$dV^* = \frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(\lambda, \theta)} d\lambda \, d\theta = [(\cosh \lambda)^2 - (\cos \theta)^2] d\lambda \, d\theta.$$

**Aufgabe 7.4:** In ebenen Polarkoordinaten  $r, \varphi$  mit

$$x_1 = r \cos \varphi, \quad x_2 = r \sin \varphi \quad \text{für} \quad 0 \leq r < \infty, \quad 0 \leq \varphi < 2\pi \quad (7.23)$$

berechne man den Inhalt des Flächenelements  $dV^* = r \, dr \, d\varphi$  und zeige  $d_r \mathbf{x} \cdot d_\varphi \mathbf{x} = 0$ .

**Aufgabe 7.5:** In Zylinderkoordinaten  $r, \varphi, z$  mit

$$x_1 = r \cos \varphi, \quad x_2 = r \sin \varphi, \quad x_3 = z \quad (7.24)$$

für  $0 \leq r < \infty, 0 \leq \varphi < 2\pi, -\infty < z < +\infty$  berechne man das Volumenelement  $dV^* = r \, dr \, d\varphi \, dz$  und zeige die Orthogonalität dieser Koordinaten. Welche Koordinatenflächen und Koordinatenlinien treten bei Zylinderkoordinaten auf?

### 7.3. Ortsabhängige Bezugssysteme

Die krummlinigen Koordinaten  $u, v, w$  werden künftig mit  $x^1, x^2, x^3$  bezeichnet. Bei Übergang zu einem anderen Bezugssystem  $\bar{x}^1, \bar{x}^2, \bar{x}^3$ , in den folgenden Beispielen speziell zu einem kartesischen KS, müssen die *Transformationsgleichungen* gegeben sein:

$$\bar{x}^1 = \bar{x}^1(x^1, x^2, x^3), \quad \bar{x}^2 = \bar{x}^2(x^1, x^2, x^3), \quad \bar{x}^3 = \bar{x}^3(x^1, x^2, x^3)$$

bzw.

$$x^1 = x^1(\bar{x}^1, \bar{x}^2, \bar{x}^3), \quad x^2 = x^2(\bar{x}^1, \bar{x}^2, \bar{x}^3), \quad x^3 = x^3(\bar{x}^1, \bar{x}^2, \bar{x}^3). \quad (7.25)$$

Zwischen dieser allgemeinen *Koordinatentransformation* und den verallgemeinerten *Transformationskoeffizienten*  $\beta_i^k$  muß ein Zusammenhang bestehen, siehe (7.41).

Das Bild 7.3 der krummlinigen Koordinaten, dargestellt in einem kartesischen Bezugssystem, entsteht durch Abbildung des Raumes mit den Punktkoordinaten  $u, v, w$  auf den Punkttraum mit den Koordinaten  $x_1, x_2, x_3$ . In Bild 7.5 sieht man die Ortsabhängigkeit eines Bezugssystems, das mit den *Tangentenvektoren*  $\frac{\partial \mathbf{x}}{\partial u}, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial v}, \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial w}$  der  $u$ -,  $v$ -,  $w$ -Linien gebildet wird, am Beispiel der Kugelkoordinaten  $\theta, \varphi, r$ .

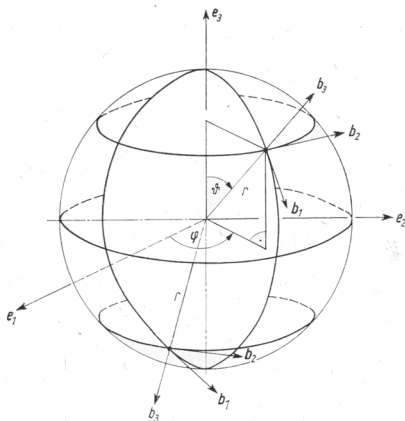


Bild 7.5: Kugelkoordinaten  $\theta, \varphi, r$ :

$$\mathbf{b}_1 = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial \theta}, \quad \mathbf{b}_2 = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial \varphi}, \quad \mathbf{b}_3 = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial r}$$

**Definition 7.2:** In der Bezeichnung  $x^1, x^2, x^3$  statt  $u, v, w$  werden die **ortsabhängigen kovarianten Basisvektoren**  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  als *Tangentenvektoren der Koordinatenlinien* definiert:

$$\frac{\partial \mathbf{x}}{\partial x^1} = \mathbf{b}_1, \quad \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial x^2} = \mathbf{b}_2, \quad \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial x^3} = \mathbf{b}_3. \quad (7.26)$$

Wir verabreden die **Schreibweise**

$$\frac{\partial}{\partial x^i} = \partial_i, \quad \partial_i \mathbf{x} = \mathbf{b}_i. \quad (7.27)$$

Es gilt also

$$\mathbf{b}_i = \mathbf{b}_i(x^1, x^2, x^3). \quad (7.28)$$

Den Ortsvektor schreiben wir jetzt in **kartesischen** Koordinaten

$$\mathbf{x} = \bar{x}^i \mathbf{e}_i. \quad (7.29)$$

*Beispiel 7.4:* In ebenen Polarkoordinaten haben wir nach (7.23)

$$x^1 = r, \quad x^2 = \varphi, \quad \bar{x}^1 = x^1 \cos x^2, \quad \bar{x}^2 = x^1 \sin x^2,$$

also

$$\mathbf{x} = \bar{x}^1 \mathbf{e}_1 + \bar{x}^2 \mathbf{e}_2 = \mathbf{e}_1 x^1 \cos x^2 + \mathbf{e}_2 x^1 \sin x^2.$$

Die kovarianten Basisvektoren erhalten nach (7.27) die Darstellung

$$\begin{aligned} \mathbf{b}_1 &= \partial_1 \mathbf{x} = \mathbf{e}_1 \cos x^2 + \mathbf{e}_2 \sin x^2, \\ \mathbf{b}_2 &= \partial_2 \mathbf{x} = -\mathbf{e}_1 x^1 \sin x^2 + \mathbf{e}_2 x^1 \cos x^2. \end{aligned} \quad (7.30)$$

Das ist wegen  $\mathbf{b}_1 = \mathbf{b}_1(x^1, x^2)$ ,  $\mathbf{b}_2 = \mathbf{b}_2(x^1, x^2)$  ein Beispiel für die Ortsabhängigkeit der Basisvektoren.

Mit  $\bar{x}^i = \bar{x}^i(x^1, x^2, x^3)$  nach (7.25) können wir

$$\mathbf{x} = \mathbf{e}_i \bar{x}^i(x^1, x^2, x^3) = \mathbf{x}(x^1, x^2, x^3) \quad (7.31)$$

schreiben. Damit erhält der Vektor des Linienelements die Form

$$d\mathbf{x} = (\partial_k \mathbf{x}) dx^k = dx^k \mathbf{b}_k. \quad (7.32)$$

**Definition 7.3:** Um das totale Differential einer skalaren Ortsfunktion

$$d\varphi = d\mathbf{x} \cdot \mathbf{grad} \varphi = dx^i \partial_i \varphi \quad (7.33)$$

herzustellen; definieren wir den **Gradienten** und **Nabla-Operator**

$$\mathbf{grad} \varphi = \mathbf{b}^i \partial_i \varphi, \quad \nabla = \mathbf{b}^i \partial_i, \quad (7.34)$$

so daß

$$d\mathbf{x} \cdot \mathbf{grad} \varphi = dx^i \mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^k \partial_k \varphi = dx^i \partial_k \varphi \delta_i^k = dx^i \partial_i \varphi$$

mit (7.33) übereinstimmt, wenn

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}^k = \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}_i = \delta_i^k \quad (7.35)$$

gefordert wird. Das ist der Fall, wenn wir die **kontravarianten Basisvektoren** wieder als **reziproke Vektoren** zu den kovarianten Basisvektoren nach (6.6) definieren. Die Basisvektoren  $\mathbf{b}^1$ ,  $\mathbf{b}^2$ ,  $\mathbf{b}^3$  werden demgemäß per Definition nach (6.6) eingeführt.

**Satz 7.1:** Auch für ortsabhängige Basissysteme gelten die Reziprozitätsbeziehungen (6.11) und (6.12). Unabhängigkeit vom KS bedeutet jetzt auch Unabhängigkeit davon, ob wir Kugel- oder Zylinderkoordinaten oder sonstige Koordinaten wählen.



**Satz 7.2:** Auch in der Form  $\nabla = \mathbf{b}^i \partial_i$  ist der Nabla-Operator ein Tensor 1. Stufe, so daß seine Koordinaten den Transformationsgesetzen (6.18)

$$\bar{\partial}_i = \beta_k^i \partial_k, \quad \partial_i = \bar{\beta}_i^k \bar{\partial}_k \quad (7.36)$$

genügen. Ist  $\mathbf{v}$  ein Tensorfeld 1. Stufe, so sind  $\nabla \mathbf{v}$ ,  $\nabla \times \mathbf{v}$ ,  $\nabla \cdot \mathbf{v}$  Tensorfelder der Stufe 2, 1, 0.

Die gebräuchliche Scheindefinition  $\mathbf{grad} x^k = \mathbf{b}^k$  können wir nicht akzeptieren; denn sie besagt

$$\mathbf{b}^i \partial_i x^k = \mathbf{b}^i \delta_i^k = \mathbf{b}^k.$$

Man kann aber nicht  $\mathbf{b}^k$  mittels  $\mathbf{b}^i$  definieren! Wie früher gilt auch jetzt

$$\partial_i x^k = \delta_i^k. \quad (7.37)$$

Nach (7.32) erhalten wir das Quadrat des Linielements

$$\begin{aligned} ds^2 &= d\mathbf{x} \cdot d\mathbf{x} = \mathbf{b}_i dx^i \cdot \mathbf{b}_k dx^k = (\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k) dx^i dx^k, \\ ds^2 &= g_{ik} dx^i dx^k. \end{aligned} \quad (7.38)$$

Die Koeffizienten  $g_{ik}$  der quadratischen Form (7.38) heißen Metrikkoeffizienten, weil sie die Struktur des Linielements in der Differentialgeometrie bestimmen. Da die  $\mathbf{b}_i$  Tangentenvektoren der Koordinatenlinien sind, gilt *speziell* für *orthogonale* Koordinaten

$$\mathbf{b}_i \cdot \mathbf{b}_k = g_{ik} = 0 \quad \text{für } i \neq k \quad (7.39)$$

und

$$ds^2 = g_{11}(dx^1)^2 + g_{22}(dx^2)^2 + g_{33}(dx^3)^2. \quad (7.40)$$

Bei Benutzung orthogonaler Koordinaten vereinfachen sich die folgenden Rechnungen erheblich. Wir wollen diesen Vorteil aber nur in Beispielrechnungen ausnutzen.

Bei Übergang von einem Bezugssystem  $B$  zu einem anderen  $\bar{B}$  (und umgekehrt) hatten wir die Transformationsformeln (6.19) für die Vektorkoordinaten

$$\bar{v}^i = \bar{\beta}_k^i v^k, \quad v^i = \beta_k^i \bar{v}^k$$

bereitgestellt. Der Vektor des Linielements  $d\mathbf{x}$  hat nach (7.25) die Tensorkoordinaten

$$d\bar{x}^i = \frac{\partial \bar{x}^i}{\partial x^k} dx^k, \quad dx^i = \frac{\partial x^i}{\partial \bar{x}^k} d\bar{x}^k.$$

**Satz 7.3:** Durch Vergleich werden die Transformationskoeffizienten bei Benutzung krummliniger Koordinaten in

$$\bar{\beta}_k^i = \frac{\partial \bar{x}^i}{\partial x^k}, \quad \beta_k^i = \frac{\partial x^i}{\partial \bar{x}^k} \quad (7.41)$$

festgelegt, wobei  $((\beta_k^i))$  und  $((\bar{\beta}_k^i))$  zueinander inverse Matrizen bedeuten, so daß die Beziehung (6.17) mit (7.41) in

$$\frac{\partial x^i}{\partial \bar{x}^i} \frac{\partial \bar{x}^k}{\partial x^i} = \frac{\partial \bar{x}^i}{\partial x^i} \frac{\partial x^k}{\partial \bar{x}^i} = \delta_i^k \quad (7.42)$$

übergeht.

### 7.4. Die Christoffelsymbole

Die Tensoranalysis bietet eine systematische Methode, Tensorfelder von kartesischen auf krummlinige Koordinaten umzurechnen. Wenn wir die *Divergenz* eines

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = \operatorname{div} \mathbf{v} = \mathbf{b}^l \partial_l \cdot (\mathbf{b}_k v^k)$$

Vektorfeldes bilden, müssen wir (hier und im folgenden) die Ortsabhängigkeit der Basisvektoren beachten:

$$\begin{aligned} \operatorname{div} \mathbf{v} &= \mathbf{b}^i \cdot (\partial_i \mathbf{b}_k) v^k + (\mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}_k) \partial_i v^k \\ &= v^k \mathbf{b}^i \cdot \partial_i \mathbf{b}_k + \delta_k^i \partial_i v^k = \partial_k v^k + v^k \mathbf{b}^i \cdot \partial_i \mathbf{b}_k. \end{aligned}$$

Wir zerlegen  $\partial_i \mathbf{b}_k$  im System der Basisvektoren  $\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3$  gemäß

$$\partial_i \mathbf{b}_k = \Gamma_{ik}^l \mathbf{b}_l \quad (7.43)$$

mit Hilfe der *Christoffelsymbole*  $\Gamma_{ik}^l$ . Es sei darauf hingewiesen, daß  $\partial_i \mathbf{b}_k$  kein Tensor 1. Stufe ist und die  $\Gamma_{ik}^l$  keinen Tensor 3. Stufe bilden. Unter den Voraussetzungen des Satzes von Schwarz gilt auf Grund der Definition (7.27)

$$\partial_k \mathbf{b}_i = \partial_i \mathbf{b}_k. \quad (7.44)$$

Wegen (7.43) gilt auch

$$\partial_k \mathbf{b}_i = \Gamma_{ki}^l \mathbf{b}_l.$$

Damit folgt aus (7.43) und (7.44) die *Symmetrieeigenschaft*

$$\Gamma_{ik}^l = \Gamma_{ki}^l \quad (7.45)$$

der Christoffelsymbole. Für die Divergenz des Vektorfeldes  $\mathbf{v}$  erhalten wir nunmehr den Ausdruck

$$\operatorname{div} \mathbf{v} = \partial_k v^k + v^k \mathbf{b}^i \cdot \mathbf{b}_i \Gamma_{ik}^l = \partial_k v^k + v^k \Gamma_{ik}^l. \quad (7.46)$$

Wie läßt sich  $\partial_i \mathbf{b}^k$  zum Unterschied von (7.43) darstellen? Wir machen den Ansatz

$$\partial_i \mathbf{b}^k = \Gamma_{il}^{*k} \mathbf{b}^l \quad (7.47)$$

und beachten

$$\begin{aligned} \partial_i (\mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}^l) &= (\partial_i \mathbf{b}_k) \cdot \mathbf{b}^l + \mathbf{b}_k \cdot \partial_i \mathbf{b}^l = \partial_i (\delta_k^l) = 0, \\ (\partial_i \mathbf{b}_k) \cdot \mathbf{b}^l &= -(\partial_i \mathbf{b}^l) \cdot \mathbf{b}_k. \end{aligned} \quad (7.48)$$

Mit (7.43) bzw. (7.47) bilden wir die Skalarprodukte

$$\begin{aligned} \partial_i \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}^l &= \Gamma_{ik}^j \mathbf{b}_j \cdot \mathbf{b}^l = \Gamma_{ik}^l, \\ \partial_i \mathbf{b}^l \cdot \mathbf{b}_k &= \Gamma_{ij}^{*l} \mathbf{b}^j \cdot \mathbf{b}_k = \Gamma_{ik}^{*l} \end{aligned}$$

und finden wegen (7.48)

$$\Gamma_{ik}^{*l} = -\Gamma_{ik}^l, \quad (7.49)$$

also

$$\partial_i \mathbf{b}_k = \Gamma_{ik}^l \mathbf{b}_l, \quad \partial_i \mathbf{b}^k = -\Gamma_{il}^k \mathbf{b}^l. \quad (7.50)$$

**Satz 7.4:** Die Christoffelsymbole lassen sich durch die Metrikkoeffizienten ausdrücken gemäß

$$\Gamma_{ik}^l = \frac{1}{2} g^{ln} (\partial_i g_{kn} + \partial_k g_{in} - \partial_n g_{ik}). \quad (7.51)$$

Zum Beweis bilden wir die partielle Ableitung

$$\partial_i g_{kn} = \partial_i (\mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_n) = \partial_i \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_n + \mathbf{b}_k \cdot \partial_i \mathbf{b}_n$$

und berücksichtigen (7.43)

$$\partial_i g_{kn} = \Gamma_{ik}^l \mathbf{b}_l \cdot \mathbf{b}_n + \mathbf{b}_k \cdot \Gamma_{in}^l \mathbf{b}_l = \Gamma_{ik}^l g_{ln} + \Gamma_{in}^l g_{kl},$$

analog

$$\partial_k g_{ni} = \Gamma_{kn}^l g_{li} + \Gamma_{ki}^l g_{nl}, \quad \partial_n g_{ik} = \Gamma_{ni}^l g_{lk} + \Gamma_{nk}^l g_{il}.$$

Überschieben wir den Ausdruck

$$\partial_i g_{kn} + \partial_k g_{ni} - \partial_n g_{ik} = 2\Gamma_{ik}^l g_{ln}$$

mit  $g^{mn}$ , so folgt

$$g^{mn} (\partial_i g_{kn} + \partial_k g_{ni} - \partial_n g_{ik}) = 2\Gamma_{ik}^l g_{ln} g^{mn} = 2\Gamma_{ik}^m \delta_l^m,$$

$$\Gamma_{ik}^m = \frac{1}{2} g^{mn} (\partial_i g_{kn} + \partial_k g_{ni} - \partial_n g_{ik}) \text{ oder (7.51).}$$

Nachträglich können wir (7.51) als *Definitionsgleichung der Christoffelsymbole* und (7.50) als *Anwendungsformeln* ansehen.

*Aufgabe 7.6:* Für  $l = k$  ist aus (7.51) die Formel

$$\Gamma_{ik}^k = \frac{1}{2} g^{kn} \partial_i g_{kn} = \frac{1}{\sqrt{g}} \partial_i \sqrt{g} \quad (7.52)$$

herzuleiten. Man zeige, daß sich (7.51) für *orthogonale Koordinaten* auf

$$\Gamma_{ik}^l = \frac{1}{2} g^{(ll)} (\partial_i g_{kl} + \partial_k g_{il} - \partial_l g_{ik}) \quad (7.53)$$

reduziert, wo *nicht* über  $l$  zu summieren ist!

Um  $\nabla^2 \psi = \operatorname{div} \mathbf{grad} \psi$  zu ermitteln, wird für (7.46) statt  $\mathbf{v} = \mathbf{grad} \psi = \partial_k \psi \mathbf{b}^k = v^k \mathbf{b}^k$  die Form  $v^k \mathbf{b}_k$  benötigt. Dafür bilden wir durch Heben des Index  $v^k = g^{ik} v_i = g^{ik} \partial_i \psi$  und erhalten

$$\operatorname{div} \mathbf{v} = \partial_k (g^{ik} \partial_i \psi) + g^{ik} (\partial_i \psi) \Gamma_{kl}^l = \operatorname{div} \mathbf{grad} \psi$$

oder mit (7.52)

$$\nabla^2 \psi = (\partial_k g^{ik}) \partial_i \psi + g^{ik} \partial_k \partial_i \psi + g^{ik} \frac{1}{\sqrt{g}} (\partial_k \sqrt{g}) \partial_i \psi. \quad (7.54)$$

*Beispiel 7.5:* Es soll  $\nabla^2 \psi$  in ebenen Polarkoordinaten  $r, \varphi$  berechnet werden. Nach Beispiel 7.4 wird

$$\mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_2 = -x^1 \cos x^2 \sin x^2 + x^1 \sin x^2 \cos x^2 = 0,$$

$$\mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_2 = g_{12} = g_{21} = 0;$$

die Koordinaten  $x^1 = r$ ,  $x^2 = \varphi$  sind orthogonal. Es bleibt  $g_{11} = \mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_1 = 1$ ,  $g_{22} = \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{b}_2 = (x^1)^2$ ,

$$\|g_{ik}\| = g = (x^1)^2, \quad \sqrt{g} = x^1 = r. \quad (7.55)$$

Nach (6.23) sind die Matrizen  $((g_{ik}))$  und  $((g^{ik}))$  zueinander invers, also gilt

$$((g_{ik})) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & (x^1)^2 \end{pmatrix}, \quad ((g^{ik})) = ((g_{ik}))^{-1} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & (x^1)^{-2} \end{pmatrix}. \quad (7.56)$$

Wegen  $g^{11} = 1$ ,  $g^{22} = (x^1)^{-2}$  und  $\partial_1 g^{11} = \partial_2 g^{11} = \partial_2 g^{22} = 0$  bleibt von (7.54) nur

$$\nabla^2 \psi = g^{11} \partial_1 \partial_1 \psi + g^{22} \partial_2 \partial_2 \psi + \frac{g^{11}}{\sqrt{g}} (\partial_1 \sqrt{g}) \partial_1 \psi$$

übrig, so daß sich mit (7.55) und (7.56)

$$\nabla^2 \psi = \frac{\partial^2 \psi}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial \varphi^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} \quad (7.57)$$

ergibt.

**Aufgabe 7.7:** Die Poissonsche Dgl.  $\nabla^2 \Phi = q(\mathbf{x})$  ist auf Zylinderkoordinaten (7.24) und Kugelkoordinaten (7.1) umzurechnen mit dem Ergebnis

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \Phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial z^2} = q(r, \varphi, z) \quad (7.58)$$

und

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial \Phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \vartheta^2} + \frac{\cot \vartheta}{r^2} \frac{\partial \Phi}{\partial \vartheta} + \frac{1}{r^2 \sin \vartheta} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \varphi^2} = q(r, \vartheta, \varphi). \quad (7.59)$$

Bei *orthogonalen Koordinaten* ergeben sich aus (7.53) folgende Vereinfachungen zur Berechnung der *Christoffelsymbole*  $\Gamma_{ik}^l$ :

$$\begin{aligned} \Gamma_{ii}^{(i)} &= \frac{1}{2} g^{(ii)} \partial_i g_{ii} \quad \text{für } i = k = l, \\ \Gamma_{ii}^l &= -\frac{1}{2} g^{(ll)} \partial_i g_{li} \quad \text{für } k = i, \quad l \neq i, \\ \Gamma_{ik}^{(i)} &= \frac{1}{2} g^{(ii)} \partial_k g_{ii} \quad \text{für } l = i, \quad k \neq i, \end{aligned} \quad (7.60)$$

$\Gamma_{ik}^l = 0$ , wenn alle 3 Indizes voneinander verschieden sind. Bei *geradlinigen* (schiefwinkligen oder orthogonalen) Koordinaten sind die  $g_{ik}$  konstant, so daß alle  $\Gamma_{ik}^l$  nach (7.51) verschwinden.

## 8. Riemannsche Krümmungstensoren

### 8.1. Kovariante Ableitungen

Das Feld der lokalen Dyade  $\nabla \mathbf{v}$  ist zu berechnen:

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{b}^i \partial_i (v_k \mathbf{b}^k) = \mathbf{b}^i (\partial_i v_k \mathbf{b}^k + v_k \partial_i \mathbf{b}^k).$$

Mit (7.50) ergibt sich

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{b}^i (\partial_i v_k \mathbf{b}^k - v_k \Gamma_{ii}^k \mathbf{b}^i)$$

oder

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k (\partial_i v_k - v_l \Gamma_{ik}^l).$$

Man bezeichnet die Koordinaten dieses Tensors 2. Stufe als *kovariante Ableitungen der kovarianten Vektorkoordinaten*

$$\partial_i^* v_k = \partial_i v_k - v_l \Gamma_{ik}^l \quad (8.1)$$

und schreibt

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k \partial_i^* v_k. \quad (8.2)$$

In gemischter Tensordarstellung bilden wir mit (7.50) die lokale Dyade

$$\begin{aligned} \nabla \mathbf{v} &= \mathbf{b}^i \partial_i (v^k \mathbf{b}_k) = \mathbf{b}^i (\partial_i v^k \mathbf{b}_k + v^k \partial_i \mathbf{b}_k) \\ &= \mathbf{b}^i (\partial_i v^k \mathbf{b}_k + v^k \Gamma_{ik}^l \mathbf{b}_l) = \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k (\partial_i v^k + v^l \Gamma_{il}^k). \end{aligned}$$

Man bezeichnet

$$\partial_i^* v^k = \partial_i v^k + v^l \Gamma_{il}^k \quad (8.3)$$

als *kovariante Ableitung der kontravarianten Vektorkoordinaten* und schreibt

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{b}^i \mathbf{b}_k \partial_i^* v^k. \quad (8.4)$$

*Beispiel 8.1:* Um das Wirbelfeld  $\mathbf{rot} \mathbf{w} = \nabla \times \mathbf{w}$  zu berechnen, wird das Produkt  $\nabla \mathbf{w}$  nach (8.2) und (8.1) auf das vektorielle Produkt gemäß

$$\nabla \times \mathbf{w} = (\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) \partial_i^* w_k = (\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) \partial_i w_k - (\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) w_l \Gamma_{ik}^l$$

spezialisiert. Wegen

$$\Gamma_{12}^l (\mathbf{b}^1 \times \mathbf{b}^2) + \Gamma_{21}^l (\mathbf{b}^2 \times \mathbf{b}^1) = \Gamma_{12}^l [(\mathbf{b}^1 \times \mathbf{b}^2) - (\mathbf{b}^1 \times \mathbf{b}^2)] = 0$$

usw. wird  $(\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) \Gamma_{ik}^l = 0$ , also

$$\nabla \times \mathbf{w} = (\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) \partial_i w_k. \quad (8.5)$$

Es gilt

$$\mathbf{b}_i \times \mathbf{b}_k = e_{ikl} \mathbf{b}^l, \quad \mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k = e^{ikl} \mathbf{b}_l, \quad (8.6)$$

denn aus

$$(\mathbf{b}^i \times \mathbf{b}^k) \cdot \mathbf{b}^m = e^{ikl} \mathbf{b}_l \cdot \mathbf{b}^m = e^{ikl} \delta_l^m$$

folgt (6.49)

$$[\mathbf{b}^i \mathbf{b}^k \mathbf{b}^m] = e^{ikm}, \text{ analog } [\mathbf{b}_i \mathbf{b}_k \mathbf{b}_m] = e_{ikm} \quad (8.7)$$

und speziell (6.11)

$$[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] [\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] = e_{123} e^{123} = \sqrt{g} \frac{1}{\sqrt{g}} = 1.$$

Dieser Beziehung entspricht

$$\frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(u, v, w)} \frac{\partial(u, v, w)}{\partial(x_1, x_2, x_3)} = 1$$

mit den zugehörigen Funktionaldeterminanten in früherer Schreibweise (7.12).

Mit (8.6) geht (8.5) in

$$\nabla \times \mathbf{w} = e^{ikl} (\partial_i v_k) \mathbf{b}_l \quad (8.8)$$

und

$$\text{rot } \mathbf{w} = \frac{1}{\sqrt{g}} [\mathbf{b}_1 (\partial_2 w_3 - \partial_3 w_2) + \mathbf{b}_2 (\partial_3 w_1 - \partial_1 w_3) + \mathbf{b}_3 (\partial_1 w_2 - \partial_2 w_1)]$$

über.

$$(8.9)$$

## 8.2. Der Riemann-Christoffel-Tensor (RCT)

Wir bilden jetzt das Produkt  $\nabla \mathbf{A}$ , wo  $\mathbf{A} = a_k^l \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l$  ein zweistufiges Tensorfeld in gemischter Darstellung sei:

$$\begin{aligned} \nabla \mathbf{A} &= \mathbf{b}^i \partial_i (a_k^l \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l) \\ &= \mathbf{b}^i (\partial_i a_k^l \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l + a_k^l \partial_i \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l + a_k^l \mathbf{b}^k \partial_i \mathbf{b}_l) \\ &= \mathbf{b}^i (\mathbf{b}^k \mathbf{b}_l \partial_i a_k^l - a_k^l \Gamma_{ij}^k \mathbf{b}^j \mathbf{b}_l + a_k^l \mathbf{b}^k \Gamma_{il}^j \mathbf{b}_j) \\ &= \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l (\partial_i a_k^l - a_j^l \Gamma_{ik}^j + a_k^j \Gamma_{ij}^l), \end{aligned}$$

also das dreistufige Tensorfeld

$$\nabla \mathbf{A} = \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k \mathbf{b}_l \partial_i^* a_k^l \quad (8.10)$$

mit den *kovarianten Ableitungen*

$$\partial_i^* a_k^l = \partial_i a_k^l - a_j^l \Gamma_{ik}^j + a_k^j \Gamma_{ij}^l \quad (8.11)$$

der *gemischten Tensorkoordinaten*  $a_k^l$ .

Nun setzen wir  $a_k^l = \partial_k^* v^l$  und berechnen  $\partial_i^* a_k^l = \partial_i^* \partial_k^* v^l$  nach (8.11). Das ergibt bei Berücksichtigung von (8.3):

$$\begin{aligned} \partial_i^* \partial_k^* v^l &= \partial_i \partial_k^* v^l - (\partial_i^* v^j) \Gamma_{ik}^j + (\partial_k^* v^j) \Gamma_{ij}^l \\ &= \partial_i (\partial_k v^l + v^j \Gamma_{jk}^l) - (\partial_j v^l + v^m \Gamma_{mj}^l) \Gamma_{ik}^j + (\partial_k v^j + v^m \Gamma_{mk}^j) \Gamma_{ij}^l \\ &= \partial_i \partial_k v^l + (\partial_i v^j) \Gamma_{jk}^l + (\partial_k v^j) \Gamma_{ij}^l - (\partial_j v^l) \Gamma_{ik}^j + v^j \partial_i \Gamma_{jk}^l \\ &\quad + v^m (\Gamma_{mk}^j \Gamma_{ij}^l - \Gamma_{mj}^l \Gamma_{ik}^j), \end{aligned}$$

also

$$\begin{aligned}\partial_i^* \partial_k^* v^l &= \partial_i \partial_k v^l + (\partial_i v^j) I_{jk}^l + (\partial_k v^j) I_{ij}^l - (\partial_j v^l) I_{ik}^j \\ &\quad + v^m (\partial_i I_{mk}^l + I_{mk}^j I_{ij}^l - I_{mj}^l I_{ik}^j). \end{aligned} \quad (8.12)$$

Durch Vertauschung der Reihenfolge der kovarianten Ableitungen erhalten wir

$$\begin{aligned}\partial_k^* \partial_i^* v^l &= \partial_k \partial_i v^l + (\partial_i v^j) I_{ki}^l + (\partial_k v^j) I_{il}^j - (\partial_j v^l) I_{ik}^j \\ &\quad + v^m (\partial_k I_{mi}^l + I_{mi}^j I_{kj}^l - I_{mj}^l I_{ik}^j), \end{aligned} \quad (8.13)$$

wobei wir den 3. vor dem 2. Summanden aufgeschrieben haben. Der 1., 2., 3., 4. und 7. Summand von (8.12) und (8.13) sind einander gleich, so daß die Differenz dieser beiden Gleichungen das wichtige Resultat

$$\begin{aligned}\partial_i^* \partial_k^* v^l - \partial_k^* \partial_i^* v^l &= v^m (\partial_i I_{mk}^l - \partial_k I_{mi}^l + I_{mk}^j I_{ij}^l - I_{mi}^j I_{kj}^l) = v^m R_{mik}^l \end{aligned} \quad (8.14)$$

liefert<sup>1)</sup>. Auf Grund der Herleitung stellt (8.14) ein dreistufiges Tensorfeld dar.

**Definition 8.1:** Folglich sind die

$$R_{mik}^l = \partial_i I_{mk}^l - \partial_k I_{mi}^l + I_{mk}^j I_{ij}^l - I_{mi}^j I_{kj}^l \quad (8.15)$$

nach der Quotientenregel die Koordinaten eines vierstufigen Tensors  $\mathbf{R}^{(4)} = R_{mik}^l \mathbf{b}_l \mathbf{b}^m \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k$ , der als **Riemann-Christoffel-Tensor (RCT)** bezeichnet wird.

Aus (8.14) können wir den Schluß ziehen, daß die Reihenfolge der kovarianten Ableitungen genau dann vertauschbar ist, wenn der RCT verschwindet, d. h. aus  $R_{mik}^l = 0$  folgt auch

$$\partial_i^* \partial_k^* v^l = \partial_k^* \partial_i^* v^l.$$

Laut Definition (8.15) gilt

$$R_{mik}^l = -R_{mki}^l, \quad (8.16)$$

so daß alle

$$R_{mkk}^l = 0 \quad (8.17)$$

sind.

Durch Überschieben mit  $g_{nl}$  erhalten wir die Koordinaten

$$g_{nl} R_{mik}^l = R_{nmik} \quad (8.18)$$

des vollständig kovarianten RCT, den wir als *Riemannschen Krümmungstensor 4. Stufe*  $\mathbf{R} = R_{nmik} \mathbf{b}^n \mathbf{b}^m \mathbf{b}^i \mathbf{b}^k$  bezeichnen wollen. Durch Verjüngung geht aus (8.15) der *Riemannsche Krümmungstensor 2. Stufe*  $\mathbf{R}^{(2)} = R_{mk} \mathbf{b}^m \mathbf{b}^k$  mit den Koordinaten

$$R_{mk}^l = R_{mk} = \partial_i I_{mk}^l - \partial_k I_{mi}^l + I_{mk}^j I_{ij}^l - I_{mi}^j I_{kj}^l \quad (8.19)$$

hervor. Es sei erwähnt, daß dieser Tensor nach Einstein mit  $R_{mk} = 0$  verschwindet, wenn das Gravitationsfeld im Vakuum nach der Allgemeinen Relativitätstheorie untersucht wird. In (5.76) finden Sie eine Ergänzung.

<sup>1)</sup> Wir schreiben hier ausnahmsweise  $R_{mik}^l$  statt  $R^l_{mik}$ .

### 8.3. Berechnung des RCT in zweidimensionalen Beispielräumen

Es soll nun je ein einfaches Beispiel dafür angegeben werden, daß die Koordinaten (8.15) des RCT in euklidischen Räumen sämtlich gleich null sind, hingegen in Riemannschen Räumen *nicht* sämtlich gleich null sind.

*Beispiel 8.2:* Als zweidimensionalen euklidischen Raum betrachten wir die  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2$ -Ebene, wo wir nach Beispiel 7.4 Polarkoordinaten  $r, \varphi$  einführen. Dann verfügen wir bereits in (7.56) über die Metrikkoeffizienten und können, da es sich um orthogonale Koordinaten handelt, die Christoffelsymbole nach (7.60) berechnen. Wir erhalten

$$\Gamma_{22}^1 = -x^1, \quad \Gamma_{12}^2 = \Gamma_{21}^2 = (x^1)^{-1}, \quad (8.20)$$

alle anderen  $\Gamma_{ik}^l$  sind gleich null. Im zweidimensionalen euklidischen Raum hat der vierstufige RCT  $2^4 = 16$  Koordinaten  $R_{mik}^l$ . Nach (8.17) kennen wir bereits

$$R_{111}^1 = R_{122}^1 = R_{211}^1 = R_{222}^1 = 0,$$

$$R_{111}^2 = R_{122}^2 = R_{211}^2 = R_{222}^2 = 0.$$

Von den verbliebenen 8 Koordinaten berechnen wir nach (8.15) z. B.

$$R_{11k}^1 = \partial_1 \Gamma_{1k}^1 - \partial_k \Gamma_{11}^1 + \Gamma_{1k}^j \Gamma_{1j}^1 - \Gamma_{11}^j \Gamma_{kj}^1.$$

Bei Beachtung von (8.20) folgt

$$\begin{aligned} R_{112}^1 &= \partial_1 \Gamma_{12}^1 - \partial_2 \Gamma_{11}^1 + \Gamma_{12}^j \Gamma_{1j}^1 - \Gamma_{11}^j \Gamma_{2j}^1 \\ &= \Gamma_{12}^1 \Gamma_{11}^1 + \Gamma_{12}^2 \Gamma_{12}^1 - \Gamma_{11}^1 \Gamma_{21}^1 - \Gamma_{11}^2 \Gamma_{22}^1 = 0, \end{aligned}$$

weil in jedem Summanden mindestens ein Faktor verschwindet. Entsprechend findet man wegen (8.16)

$$R_{121}^1 = -R_{112}^1 = 0, \quad R_{221}^1 = -R_{122}^1 = 0,$$

$$R_{121}^2 = -R_{112}^2 = 0, \quad R_{221}^2 = -R_{122}^2 = 0.$$

Effektiv braucht man also nur 4 Koordinaten  $R_{mik}^l$  auszurechnen.

Jede gekrümmte Fläche kann als zweidimensionaler Raum aufgefaßt werden, wo wir nach Abschnitt 7.1. Flächenkoordinaten  $u, v$  einführen können. Wir betrachten nur geschlossene Oberflächen. Der einfachste gekrümmte zweidimensionale Raum ist dann die Kugel (mit konstanter Krümmung). Wenn wir gekrümmte Flächen als zweidimensionale Riemannsche Räume ansprechen, liegt der Gedanke nahe, auch dreidimensionale gekrümmte Riemannsche Räume zu definieren, wo der Riemann-Christoffel-Tensor nicht verschwindet.

*Beispiel 8.3:* Als Beispiel betrachten wir die Kugelfläche  $r = R$  als zweidimensionalen Riemannschen Raum, indem wir die Kugelflächenkoordinaten  $x^1 = \vartheta, x^2 = \varphi$  nach (7.2)

$$\bar{x}^1 = R \sin x^1 \cos x^2, \quad \bar{x}^2 = R \sin x^1 \sin x^2, \quad \bar{x}^3 = R \cos x^1$$

mit  $\mathbf{x} = \bar{x}^1 \mathbf{e}_1 + \bar{x}^2 \mathbf{e}_2 + \bar{x}^3 \mathbf{e}_3$ , also

$$\mathbf{x} = R \sin x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_1 + R \sin x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_2 + R \cos x^1 \mathbf{e}_3$$



eingeführen. Die Tangentenvektoren der  $u$ - und  $v$ -Linien sind jetzt

$$\begin{aligned}\mathbf{b}_1 &= \partial_1 \mathbf{x} = R \cos x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_1 + R \cos x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_2 - R \sin x^1 \mathbf{e}_3, \\ \mathbf{b}_2 &= \partial_2 \mathbf{x} = -R \sin x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_1 + R \sin x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_2.\end{aligned}$$

Es handelt sich um orthogonale Koordinaten, so daß für die Metrikkoeffizienten  $\mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_2 = g_{12} = g_{21} = 0$  gilt sowie

$$\begin{aligned}\mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_1 &= g_{11} = R^2, \quad \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{b}_2 = g_{22} = (R \sin x^1)^2, \\ ((g_{ik})) &= R^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & (\sin x^1)^2 \end{pmatrix}, \\ ((g^{ik})) &= ((g_{ik}))^{-1} = \frac{1}{R^2} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & (\sin x^1)^{-2} \end{pmatrix}.\end{aligned}\tag{8.21}$$

Im zweidimensionalen Raum gibt es  $2^3 = 8$  Christoffelsymbole  $\Gamma_{ik}^l$ , wobei wir die Symmetrieeigenschaft (7.45) und die speziellen Formeln (7.60) für orthogonale Koordinaten berücksichtigen. Wir berechnen

$$\begin{aligned}\Gamma_{22}^1 &= \frac{-1}{2} g^{11} \partial_1 g_{22} = \frac{-1}{2} R^{-2} \partial_1 (R \sin x^1)^2, \\ \Gamma_{22}^1 &= -\sin x^1 \cos x^1.\end{aligned}\tag{8.22}$$

$$\begin{aligned}\Gamma_{12}^2 &= \frac{1}{2} g^{22} \partial_1 g_{22} = \frac{1}{2} \frac{1}{(R \sin x^1)^2} \partial_1 (R \sin x^1)^2, \\ \Gamma_{12}^2 &= \Gamma_{21}^2 = \cot x^1.\end{aligned}\tag{8.23}$$

Analog berechnet man die übrigen  $\Gamma_{ik}^l$  nach (7.60) und stellt fest, daß sie alle außer (8.22) und (8.23) verschwinden.

Um zu zeigen, daß der RCT im betrachteten Beispielraum nicht verschwindet, genügt es, nur eine Tensorkoordinate herauszufinden, die ungleich null ist. Zum Beispiel erhalten wir nach (8.15)

$$\begin{aligned}R_{212} &= \partial_1 \Gamma_{22}^1 - \partial_2 \Gamma_{21}^1 + \Gamma_{22}^j \Gamma_{1j}^1 - \Gamma_{21}^j \Gamma_{1j}^2 \\ &= \partial_1 \Gamma_{22}^1 + \Gamma_{22}^1 \Gamma_{11}^1 + \Gamma_{22}^2 \Gamma_{12}^1 - \Gamma_{21}^1 \Gamma_{21}^1 - \Gamma_{21}^2 \Gamma_{12}^2, \\ R_{212} &= \partial_1 \Gamma_{22}^1 - \Gamma_{21}^2 \Gamma_{12}^1 \\ &= -\partial_1 (\sin x^1 \cos x^1) + \cot x^1 \sin x^1 \cos x^1 \\ &= -(\cos x^1)^2 + (\sin x^1)^2 + (\cos x^1)^2 = (\sin x^1)^2 \neq 0.\end{aligned}$$

Damit ist bewiesen, daß der RCT in dem zugrunde gelegten zweidimensionalen Riemannschen Raum nicht identisch verschwindet.

*Aufgabe 8.1:* Als Ergänzung zum Beispiel 8.3 berechne man die Tensorkoordinaten  $R_{212}^1 = -R_{221}^1 = (\sin x^1)^2$ ,  $R_{121}^2 = -R_{212}^2 = 1$ ,  $R_{mik}^l = 0$  sonst. —

### 8.4. Zum Ricci-Kalkül

Durch den Zusammenhang

$$e_{hij}e_{klm}\eta^{hm} = R_{ijkl} \quad (8.24)$$

wird in der *Metallphysik* dem Riemannschen Krümmungstensor 4. Stufe mit den Koordinaten (8.18) der zweistufige Tensor  $\mathbf{Y} = \eta^{hm}\mathbf{b}_h\mathbf{b}_m$  zugeordnet.

*Aufgabe 8.2:* Das Gleichungssystem (8.24) ist aufzulösen nach

$$\eta^{hm} = \frac{1}{4}e^{hij}e^{klm}R_{ijkl}. \quad (8.25)$$

Die krummlinigen Koordinaten einer Fläche seien  $\xi^1$  und  $\xi^2$ . Damit lassen sich zweidimensionale Flächenvektoren und Flächentensoren definieren. Der RCT der gekrümmten Fläche erhält die gleiche Gestalt wie (8.15) mit dem einen Unterschied, daß man als Indizes griechische Buchstaben wählt, über die nur von 1 bis 2 zu summieren ist. Die Fläche ist ein zweidimensionaler Riemannscher Raum mit dem Linienelement  $ds$  gemäß

$$ds^2 = g_{\alpha\beta}d\xi^\alpha d\xi^\beta. \quad (8.26)$$

Der RCT der im dreidimensionalen euklidischen Raum eingebetteten gekrümmten Fläche existiert, während der RCT des einbettenden euklidischen Raumes identisch verschwinden muß. Aus dieser Bedingung leitet Gauß den Zusammenhang der (einzig wesentlichen) Koordinate  $R_{1212}$  des Riemannschen Krümmungstensors der Fläche

mit dem „Gaußschen Krümmungsmaß“  $K = \frac{1}{R_1 R_2}$  her, wo  $1/R_1$  und  $1/R_2$  die Hauptkrümmungen bedeuten. Mit dieser *Andeutung* müssen wir uns hier begnügen. Flächentheorie, Differentialgeometrie, Riemannsche Geometrie sind Gegenstand selbständiger Lehrbücher. In dieser Reihe behandelt Band 6 die Differentialgeometrie.

Als *Satz von Ricci* bezeichnet man den

**Satz 8.1:** Die kovarianten Ableitungen der Metrikkoeffizienten verschwinden identisch:

$$\partial_m^* g_{kl} = 0, \quad \partial_m^* g^{kl} = 0. \quad (8.27)$$

Zum Beweis werden die kovarianten Ableitungen eines ko- und kontravarianten Tensors 2. Stufe benötigt:

$$\partial_m^* a_{kl} = \partial_m a_{kl} - I_{lm}^n a_{kn} - I_{km}^n a_{nl}, \quad (8.28)$$

$$\partial_m^* a^{kl} = \partial_m a^{kl} + I_{nm}^l a^{kn} + I_{nm}^k a^{nl}. \quad (8.29)$$

*Aufgabe 8.3:* Man beweise  $\partial_m^* g_{kl} = 0$ .

*Aufgabe 8.4:* Man beweise  $\partial_m^* g^{kl} = 0$ .

Der Ricci-Kalkül besteht darin, daß man weder Basissysteme noch Buchstabensymbole für Tensoren benutzt, sondern konsequent in ko- und kontravarianter Koordinatendarstellung rechnet. Wenn man die kovarianten Ableitungen besitzt, besteht kaum noch ein Bedürfnis, die Ausdrücke in den Koordinaten mit Basiselementen zu ergänzen. Das Rechnen mit Tensorkoordinaten haben wir erläutert. Im

Ricci-Kalkül führt man noch eine Stenographie für partielle und kovariante Ableitungen ein, z. B.

$$\begin{aligned} \partial_m a_{kl} &= a_{kl;m} \quad \text{und} \quad \partial_n \partial_m a^{kl} = a^{kl}_{;mn} \\ \text{sowie} \quad \partial_m^* a_{kl} &= a_{kl;m} \quad \text{und} \quad \partial_n^* \partial_m^* a^{kl} = a^{kl}_{;mn}. \end{aligned} \quad (8.30)$$

Diese Schreibweise bringt eine erhebliche Platzersparnis. Damit wird das Schriftbild aber so konzentriert, daß der Anfänger Schwierigkeiten hat, den Inhalt herauszulesen. Man beachte die Umkehrung der Reihenfolge der Indizes gegenüber der Operator-schreibweise!

Ein Tensor  $n$ -ter Stufe des  $R^3$  wird wie früher als abstraktes System von  $3^n$  Zahlen definiert, die Tensorkoordinaten genannt werden, die bestimmten Transformationsgesetzen genügen und einer invarianten Multilinearform entnommen werden. Man bezeichnet jetzt einfach die Tensorkoordinaten als „den Tensor“. Mit „dem Tensor“  $a_{ik}$  ist dann das System von neun Zahlen gemeint, das eine doppelt indizierte Größe umfaßt. Der Ricci-Kalkül ist das geeignete Instrument, bei ortsabhängiger Basis in krummlinigen Koordinaten zu rechnen und *weiterführend* die Tensorrechnung mit der Variationsrechnung zu verbinden, um die Grundgleichungen der Schalentheorie oder Metallphysik, der Hamiltonschen Theorie oder der Allgemeinen Relativitätstheorie nach Einstein zu formulieren, wobei Probleme der Dynamik in Probleme der Riemannschen Geometrie übersetzt werden. —

Eine ganz andere Situation liegt vor, wenn man wie in den Kapiteln 1 bis 5 *kartesische* Basissysteme zugrunde legt. Da es sich bei den meisten physikalisch-technischen Anwendungen um Drehungen des Bezugssystems handelt, da bei *orthogonalen Transformationen* aber die Beziehung

$$\tilde{\beta}_k^i = \beta_i^k \quad (8.31)$$

für die Transformationskoeffizienten besteht, versagt der „Mechanismus“ der Summenkonvention mit hoch- und tiefgestellten Indizes, wenn man (8.31) berücksichtigt. Außerdem hat es keinen Sinn, ko- und kontravariante Basisvektoren und Tensorkoordinaten zu benutzen, wenn  $\mathbf{b}^i = \mathbf{b}_i = \mathbf{e}_i$  gilt. Als Musterbeispiel sei auf das Werk P [10] von Landau/Lifschitz hingewiesen, wo die ko- und kontravariante Schreibweise erst dann eingeführt wird, wenn sie bei Benutzung krummliniger Koordinaten Nutzen bringt, während bei Bezug auf kartesische Basissysteme die Methoden angewandt werden, die wir in den Kapiteln 1 bis 5 erläutert haben.

## 9. Hinweise zur Lösung der Übungsaufgaben

1.1: Man vertausche die Indizes bezüglich  $b$  in Beispiel 1.1. In der dreifachen Summe durchlaufen die Indizes  $ijk$  die 27 Triple

111, 112, 113, 121, 122, 123, 131, 132, 133,

211, 212, 213, 221, 222, 223, 231, 232, 233,

311, 312, 313, 321, 322, 323, 331, 332, 333.

1.2: Nach (1.17) gilt  $\det \underline{C} = \det \underline{C}^T = \det \underline{I}$ . Wegen  $\det \underline{C} = \det \underline{C}^T$  folgt  $\|c_{ik}\|^2 = \|\delta_{ik}\| = 1$ , also  $\det \underline{C} = \|c_{ik}\| = \pm 1$ .

1.3:  $(\mathbf{a} + \mathbf{b})^2 = \mathbf{a}^2 + 2\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} + \mathbf{b}^2 = |\mathbf{a}|^2 - 2|\mathbf{a}||\mathbf{b}| \cos \gamma + |\mathbf{b}|^2 = |\mathbf{c}|^2$  mit  $\cos(\mathbf{a}, \mathbf{b}) = \cos(\pi - \gamma) = -\cos \gamma$ . Die Diagonalvektoren sind  $\mathbf{a} + \mathbf{b}$  und  $\mathbf{a} - \mathbf{b}$ , also ist für einen Rhombus  $(\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{a} - \mathbf{b}) = |\mathbf{a}|^2 - |\mathbf{b}|^2 = 0$  mit  $|\mathbf{a}| = |\mathbf{b}|$ .

1.4: Ist  $[\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3] = -1$ , so wird  $[\tilde{\mathbf{e}}_1, \tilde{\mathbf{e}}_2, \tilde{\mathbf{e}}_3] = -1$  oder  $+1$  bei Drehung oder Spiegelung mit  $\|c_{ik}\| = +1$  oder  $-1$ .

1.5: Die Vektoren  $\mathbf{p}, \mathbf{q}$  und  $\mathbf{r} = \mathbf{x} - \mathbf{a}$  sind komplanar, so daß sich  $\hat{V}(\mathbf{p}, \mathbf{q}, \mathbf{x} - \mathbf{a}) = 0$  ergibt. Aus  $\hat{V}(\mathbf{x}, \mathbf{p}, \mathbf{q}) = \text{const}$  folgt, wenn man die Determinante entwickelt,  $Ax_1 + Bx_2 + Cx_3 = \text{const}$ , also  $Ax_1 + Bx_2 + Cx_3 + D = 0$  oder  $x_1/a + x_2/b + x_3/c = 1$ .

1.6: Nach Aufgabe 1.5 gilt  $\hat{V}(\mathbf{x}, \mathbf{p}, \mathbf{q}) = [\mathbf{x}\mathbf{p}\mathbf{q}] = \mathbf{x} \cdot (\mathbf{p} \times \mathbf{q}) = \mathbf{x} \cdot \mathbf{N} = \text{const}$ , also ist  $\mathbf{x} \cdot \mathbf{N}^0 = l$  die *Hessesche Normalform*.

1.7: In (1.30)  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times \mathbf{c} = (\mathbf{c} \cdot \mathbf{a})\mathbf{b} - (\mathbf{c} \cdot \mathbf{b})\mathbf{a}$  ersetze man  $\mathbf{c}$  durch  $\mathbf{c} \times \mathbf{d}$ . Das ergibt bereits (1.40a). Nach (1.30) gilt auch  $\mathbf{a} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d})\mathbf{c} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{d}$ . Ersetzen wir hier  $\mathbf{a}$  durch  $\mathbf{a} \times \mathbf{b}$ , so folgt (1.40b). Der Vergleich von (1.40a) mit (1.40b) zeigt, daß der Vektor  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})$  die Richtung der Schnittgeraden der von den Vektoren  $\mathbf{a}, \mathbf{b}$  und  $\mathbf{c}, \mathbf{d}$  aufgespannten Ebenen besitzt.

1.8: Mittels (1.30) wird  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \mathbf{f} = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{f}) = \mathbf{a} \cdot [\mathbf{b} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})] = \mathbf{a} \cdot [(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d})\mathbf{c} - (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})\mathbf{d}] = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})$ , speziell

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b})^2 = |\mathbf{a}|^2|\mathbf{b}|^2 - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})^2. \quad (9.1)$$

$$2.1: \quad \bar{\mathbf{A}} = \bar{a}_{ik}\bar{e}_i\bar{e}_k = \bar{a}_{ik}c_{ij}e_jc_{kl}e_l = \bar{a}_{ik}c_{ij}c_{kl}e_je_l = a_{jl}e_je_l = \mathbf{A}, \quad (9.2)$$

$$\mathbf{A} = a_{ik}e_ie_k = a_{ik}c_{jl}\bar{e}_j\bar{e}_l\bar{e}_i = a_{ik}c_{jl}c_{ik}\bar{e}_j\bar{e}_l = \bar{a}_{jl}\bar{e}_j\bar{e}_l = \bar{\mathbf{A}}. \quad (9.3)$$

$$2.2: \quad \mathbf{B} = b_{ijk}e_ie_je_k = b_{ijk}c_{pi}\bar{e}_p c_{aj}e_j c_{rk}\bar{e}_r = b_{ijk}c_{pi}c_{aj}c_{rk}\bar{e}_p\bar{e}_j\bar{e}_r = \bar{b}_{par}\bar{e}_p\bar{e}_j\bar{e}_r = \bar{\mathbf{B}}. \quad (9.4)$$

2.3: Aus (2.20) folgt  $\varepsilon_{123} = \|\delta_{ik}\| = 1$ . Die Determinante (2.20) wechselt (wie jede Determinante) ihr Vorzeichen, wenn man zwei Spalten vertauscht. Ihr Wert bleibt ungeändert, wenn man zweimal zwei Spalten vertauscht. Er ist gleich null, wenn zwei oder drei Spalten gleich sind. Damit folgt (1.60) aus (2.20).

$$2.4: \quad \varepsilon_{ijk}u_iv_je_k = \varepsilon_{123}u_1v_2e_3 + \varepsilon_{231}u_2v_3e_1 + \varepsilon_{312}u_3v_1e_2 \\ + \varepsilon_{213}u_2v_1e_3 + \varepsilon_{321}u_3v_2e_1 + \varepsilon_{132}u_1v_3e_2.$$

$$2.5: \quad (\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) \cdot \mathbf{u} = \varepsilon_{ikl}v_ie_k \cdot u_me_m = \varepsilon_{ikl}u_mv_ie_l\delta_{km} = \varepsilon_{ikl}u_kv_ie_l = \mathbf{V} \cdot \mathbf{u},$$

$$(\mathbf{E} \cdot \mathbf{u}) \cdot \mathbf{v} = \varepsilon_{ikl}v_ku_ie_l = -\varepsilon_{ikl}u_kv_ie_l = \mathbf{U} \cdot \mathbf{v} = -\mathbf{V} \cdot \mathbf{u},$$

$$\mathbf{u} \cdot (\mathbf{E} \cdot \mathbf{v}) = u_me_m \cdot \varepsilon_{ikl}v_ie_k e_l = \varepsilon_{ikl}u_iv_ie_k.$$

Durch Vergleich findet man

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{V} = \varepsilon_{ikl}u_iv_k e_l = \mathbf{U} \cdot \mathbf{v}.$$

2.6: Vertauschung von  $\mathbf{a}$  und  $\mathbf{b}$  in (2.38) ergibt

$$bac + acb + cba - abc - cab - bca = -(abc + bca + cab - bac - cba - acb),$$

also  $\langle \text{bac} \rangle = -\langle \text{abc} \rangle$ . Entsprechend zeigt man

$$\langle \text{ach} \rangle = -\langle \text{abc} \rangle, \langle \text{cba} \rangle = -\langle \text{abc} \rangle.$$

**2.7:**  $(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{w} = (u_i v_i) w_k \mathbf{e}_k,$

$$\mathbf{u} \cdot (\mathbf{v} \mathbf{w}) = u_i \mathbf{e}_i \cdot v_j w_k \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k = u_i v_j w_k (\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_j) \mathbf{e}_k = u_i v_j w_k \delta_{ij} \mathbf{e}_k = (u_i v_i) w_k \mathbf{e}_k, \text{ usw.}$$

$$\mathbf{u} \cdot (\mathbf{v} \mathbf{w}) = (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{w} = (\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}) \mathbf{w} = \mathbf{v} \cdot (\mathbf{u} \mathbf{w}).$$

**2.8:**  $(\mathbf{u} \times \mathbf{v})^2 = \varepsilon_{ijk} u_i v_j \delta_{kn} \varepsilon_{lmn} u_l v_m = \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmk} u_l v_j u_i v_m = (\delta_{il} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jl}) u_i v_j u_l v_m$   
 $= u_i v_j u_l v_l - u_i v_j u_i v_j = (u_i u_i) (v_j v_j) - (u_i v_i) (u_j v_j) = \mathbf{u}^2 \mathbf{v}^2 - (\mathbf{u} \cdot \mathbf{v})^2$

bei Anwendung der Strukturformel.

**2.9:** Mit (2.35) wird  $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d})$

$$\begin{aligned} &= \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} \delta_{il} a_j b_k c_m d_n = \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{imn} a_j b_k c_m d_n \\ &= (\delta_{jm} \delta_{kn} - \delta_{jn} \delta_{km}) a_j b_k c_m d_n = a_j b_k c_j d_k = -a_j b_k c_k d_j \\ &= (a_j c_j) (b_k d_k) - (a_j d_j) (b_k c_k) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) (\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d}) (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}). \end{aligned}$$

**3.1:**  $\mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \cdot v_k \mathbf{e}_k = v_k \mathbf{e}_i \delta_{ik} = v_k \mathbf{e}_k = \mathbf{v},$

$$v_i \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_k \mathbf{e}_k = v_i \delta_{ik} \mathbf{e}_k = v_i \mathbf{e}_i = \mathbf{v}.$$

$$\delta_{lj} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \cdot a_k \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l = \delta_{lj} a_k \delta_{jk} \delta_{il} \mathbf{e}_i = a_{il} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_l = \mathbf{A},$$

$$a_{lj} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \cdot \delta_{ki} \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l = \delta_{ki} a_{lj} \delta_{jk} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_l = a_{il} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_l = \mathbf{A}.$$

**3.2:**  $\mathbf{v} \cdot \mathbf{S} = v_i \mathbf{e}_i \cdot s_{ik} \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k = s_{ik} v_i \delta_{il} \mathbf{e}_k = s_{ik} v_i \mathbf{e}_k,$

$$\mathbf{S} \cdot \mathbf{v} = s_{ki} \mathbf{e}_k \mathbf{e}_j \cdot v_i \mathbf{e}_i = s_{ki} v_i \mathbf{e}_k \delta_{il} = s_{ki} v_i \mathbf{e}_k,$$

also  $\mathbf{v} \cdot \mathbf{S} = \mathbf{S} \cdot \mathbf{v}$ , falls  $s_{ki} = s_{ik}$  gilt.

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{v} = u_i \mathbf{e}_i \cdot s_{jk} \mathbf{e}_j \mathbf{e}_k \cdot v_l \mathbf{e}_l = u_i v_l s_{jk} \delta_{il} \delta_{kl},$$

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{v} = u_i v_k s_{ik}, \quad \mathbf{v} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{u} = v_i u_k s_{ik}$$

$$= v_k u_i s_{ki} = u_i v_k s_{ki} = \mathbf{u} \cdot \mathbf{S} \cdot \mathbf{v} \text{ im Falle } s_{ki} = s_{ik}.$$

**3.3:** Gleichung (3.20) geht für sehr kleine  $|\varphi|$ , wenn wir  $\varphi$  durch  $\delta\varphi$  ersetzen, in  $\mathbf{x}' - \mathbf{x} = \delta\varphi(\mathbf{a}^0 \times \mathbf{x})$  über. Für infinitesimale Drehungen gilt also  $\delta\mathbf{x} = (\delta\varphi \mathbf{a}^0) \times \mathbf{x}$ . Mit  $\mathbf{v} = d\mathbf{x}/dt$  und  $\boldsymbol{\omega} = d\varphi/dt$  folgt  $\mathbf{v} = \boldsymbol{\omega} \mathbf{a}^0 \times \mathbf{x} = \mathbf{u} \times \mathbf{x}$ .

**3.4:** Unter den Voraussetzungen  $\bar{x}_3 = x_3, x_3' = x_3$  erhält man

$$({}^l c_{ik}) = \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad ((a_{ik})) = \begin{pmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha & 0 \\ \sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

mit  $c_{il} c_{kl} = a_{il} a_{kl} = \delta_{ik}$  und  $\|c_{ik}\| = \|a_{ik}\| = 1$ .

**3.5:**  $\mathbf{x}' = \lambda \mathbf{I} \cdot \mathbf{x}, \quad \mathbf{S} \cdot \mathbf{x} = \lambda \mathbf{I} \cdot \mathbf{x},$

$$(\mathbf{S} - \lambda \mathbf{I}) \cdot \mathbf{x} = (\sigma_{ln} - \lambda \delta_{ln}) \mathbf{e}_l \mathbf{e}_n \cdot x_m \mathbf{e}_m$$

$$= (\sigma_{ln} - \lambda \delta_{ln}) x_m \mathbf{e}_l \delta_{nm} = (\sigma_{ln} - \lambda \delta_{ln}) x_n \mathbf{e}_l$$

$$= (\sigma_{ln} x_n - \lambda x_l) \mathbf{e}_l = \mathbf{0}$$

führt auf ein homogenes Gleichungssystem vom Typ (3.26).

**3.6:**  $2E_{kin} = \mathbf{u} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \omega^2 (\mathbf{n} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{n}) = \omega^2 \theta. \quad (9.5)$

Nach (3.30) gilt auch  $2E_{kin} = m\omega^2 (\mathbf{n} \times \mathbf{x})^2$ . Wegen  $\mathbf{q} = \mathbf{T} \cdot \mathbf{u} = \omega \mathbf{T} \cdot \mathbf{n}$  folgt

$$\mathbf{n} \cdot \mathbf{q} = q_n = \omega \mathbf{n} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{n} = \omega \theta. \quad (9.6)$$

3.7: Ist  $\mathbf{n} = \mathbf{e}_3$ , so gilt speziell  $\Theta = \mathbf{e}_3 \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{e}_3 = \tau_{33}$ ,  $q_3 = \tau_{33}\omega$ ,  $E_{\text{kin}} = \frac{\tau_{33}}{2} \omega^2 = \frac{\omega}{2} q_3$ .

4.1: Erlaubt sind folgende Nabla-Operationen nach (4.20) bis (4.22):

$$\nabla \cdot (\overset{\uparrow}{\varphi} \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = \varphi \nabla \cdot \mathbf{v} + \mathbf{v} \cdot \nabla \varphi,$$

$$\nabla \cdot (\overset{\uparrow}{\mathbf{u}} \times \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = [\nabla \mathbf{u} \mathbf{v}] = [\overset{\uparrow}{\nabla} \mathbf{u} \mathbf{v}] + [\mathbf{v} \nabla \mathbf{u}] = [\mathbf{v} \nabla \mathbf{u}] - [\mathbf{u} \nabla \mathbf{v}] = \mathbf{v} \cdot (\nabla \times \mathbf{u}) - \mathbf{u} \cdot (\nabla \times \mathbf{v}),$$

$$\nabla \times (\overset{\uparrow}{\varphi} \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = \varphi (\nabla \times \mathbf{v}) - \mathbf{v} \times (\nabla \varphi).$$

4.2:  $\partial_i(\varphi \mathbf{v}) = \varphi \partial_i \mathbf{v} + \mathbf{v} \partial_i \varphi$ . Mit  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \varepsilon_{ijk} u_j v_k \mathbf{e}_k = w_k \mathbf{e}_k = \mathbf{w}$  erhält  $\nabla \times \mathbf{w} = \varepsilon_{ikn} \partial_i w_k \mathbf{e}_n$  nach (2.35) die Koordinaten  $\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{ikn} \partial_i (u_j v_k) = u_n \partial_i v_i + v_i \partial_i u_n - v_n \partial_i u_i - u_i \partial_i v_n$ .

4.3: a)  $\partial_i x_k = 0$  für  $i \neq k$ ,  $\partial_i x_1 = \partial_2 x_2 = \partial_3 x_3 = 1$ .

$$r = \sqrt{x_1^2 + x_2^2 + x_3^2}, \partial r / \partial x_1 = x_1 / r, \text{ usw.}$$

b)  $\partial_i x_l = 3$ ,  $\partial_i x_k - \partial_k x_l = 0$ ,  $\partial_i x_k = \delta_{ik}$ , (9.7)

$$\nabla \mathbf{x} = \partial_i x_k \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \delta_{ik} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_k = \mathbf{e}_k \mathbf{e}_k = \mathbf{I}.$$

c)  $\partial_i r = x_i / r$ ,  $\mathbf{e}_i \partial_i r = \mathbf{x} / r = \mathbf{x}^0$ ,

$$\mathbf{e}_i \partial_i f(r) = f'(r) \mathbf{e}_i \partial_i r = f'(r) \mathbf{x}^0.$$

4.4:  $\nabla \cdot (\nabla \overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = \mathbf{e}_i \partial_i \cdot (\partial_k v_l \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l) = \partial_k \partial_k (v_l \mathbf{e}_l) = \text{div grad } \mathbf{v}$ ,

$$\nabla \cdot (\overset{\uparrow}{\mathbf{v}} \nabla \overset{\downarrow}{\mathbf{v}}) = \mathbf{e}_i \partial_i \cdot (\overset{\uparrow}{v}_k \partial_k \mathbf{e}_k \mathbf{e}_l) = \partial_i (\partial_k v_k) \mathbf{e}_l = \text{grad div } \mathbf{v}.$$

4.5: Nach (4.38) gilt

$$\begin{aligned} \text{rot rot (grad } \varphi) &= \mathbf{0} = \text{grad div (grad } \varphi) - \text{div grad (grad } \varphi), \\ \text{grad } \nabla^2 \varphi &= \nabla^2 \text{ grad } \varphi \end{aligned} \quad (9.8)$$

und

$$\begin{aligned} \text{div (rot rot } \mathbf{v}) &= \mathbf{0} = \text{div (grad div } \mathbf{v}) - \text{div (div grad } \mathbf{v}), \\ \nabla^2 \text{ div } \mathbf{v} &= \text{div } \nabla^2 \mathbf{v}. \end{aligned} \quad (9.9)$$

5.1: Wenn man (5.4a)

$$\bar{x}_1 = Kx_1 + ihKx_4, \quad \bar{x}_2 = x_2, \quad \bar{x}_3 = x_3, \quad \bar{x}_4 = -ihKx_1 + Kx_4$$

als Matrixengleichung schreibt, erhält man die Matrix  $\mathbb{C}^M$ . Man beachte  $(1 - h^2) K^2 = 1$ .

5.2: 
$$\begin{aligned} U_1 \bar{V}_1 + U_4 \bar{V}_4 + U_2 \bar{V}_2 + U_3 \bar{V}_3 &= K^2 (U_1 + ihU_4) (V_1 + ihV_4) \\ &+ K^2 (U_4 - ihU_1) (V_4 - ihV_1) + U_2 V_2 + U_3 V_3 \\ &= K^2 (1 - h^2) (U_1 V_1 + U_4 V_4) + U_2 V_2 + U_3 V_3 \quad \text{mit } K^2 (1 - h^2) = 1. \end{aligned}$$

5.3: Nach (5.33) ist  $(\text{div } \mathbf{w}) I : \nabla \mathbf{w} = (\text{div } \mathbf{w})^2$ , also

$$\varepsilon = \eta (\partial_i w_k + \partial_k w_i) \partial_k w_i - \frac{2}{3} \eta (\text{div } \mathbf{w})^2. \quad (9.10)$$

5.4:  $\mathbf{S}_w : \nabla \mathbf{w} = -p \mathbf{I} : \nabla \mathbf{w} = -p \text{ div } \mathbf{w}$ ,  $\mathbf{S}_p : \nabla \mathbf{w} = \varepsilon$ ,  $\mathbf{S} : \nabla \mathbf{w} = -p \text{ div } \mathbf{w} + \varepsilon$ . Nach (5.37) bedeutet

$$-p \text{ div } \mathbf{w} = -p \frac{dv}{v dt} = \frac{-p dv}{v dt} = \frac{\delta W_k}{v dt} \quad (9.11)$$

die Kompressions- bzw. Expansionsarbeit ( $\delta W_k > 0$  bzw.  $< 0$ ) je Volumen- und Zeiteinheit.

5.5:  $\text{div}(\varrho \mathbf{w}) = \mathbf{w} \cdot \text{grad } \varrho + \varrho \text{ div } \mathbf{w}$ . Die Kontinuitätsgleichung lautet

$$\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \text{div}(\varrho \mathbf{w}) = \frac{d\varrho}{dt} + \varrho \text{ div } \mathbf{w} = 0. \quad (9.12)$$

$$\varrho \dot{v} = 1, \quad \varrho dv + v d\varrho = 0, \quad \frac{1}{\varrho} \frac{d\varrho}{dt} = -\frac{1}{v} \frac{dv}{dt}.$$

$$5.6: \quad \mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{D} = \mathbf{u} \operatorname{div} \mathbf{D} - \mathbf{D} \operatorname{div} \mathbf{u} + \mathbf{D} \cdot \nabla \mathbf{u} - \operatorname{rot}(\mathbf{u} \times \mathbf{D}),$$

$$\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{B} = \mathbf{u} \operatorname{div} \mathbf{B} - \mathbf{B} \operatorname{div} \mathbf{u} + \mathbf{B} \cdot \nabla \mathbf{u} - \operatorname{rot}(\mathbf{u} \times \mathbf{B}),$$

$$\operatorname{div} \mathbf{u} = 0, \quad \operatorname{div} \mathbf{B} = 0, \quad \mathbf{D} \cdot \nabla \mathbf{u} = \mathbf{B} \cdot \nabla \mathbf{u} = 0.$$

$$5.7: \quad \frac{\partial \gamma}{\partial t} - \operatorname{rot}(\mathbf{w} \times \gamma) = \nu \nabla^2 \gamma. \quad \text{Wegen } \operatorname{div} \gamma = 0 \text{ und } \operatorname{div} \mathbf{w} = 0 \text{ wird nach (4.24) } \operatorname{rot}(\mathbf{w} \times \gamma) \\ = \gamma \cdot \nabla \mathbf{w} - \mathbf{w} \cdot \nabla \gamma, \text{ also}$$

$$\frac{\partial \gamma}{\partial t} + \mathbf{w} \cdot \nabla \gamma - \gamma \cdot \nabla \mathbf{w} = \nu \nabla^2 \gamma. \quad (9.13)$$

$$5.8: \quad 2 \operatorname{ink} \mathbf{w} = \nabla \times (\nabla \mathbf{w} + \mathbf{w} \nabla) \times \nabla = \nabla \times (\nabla \mathbf{w}) \times \nabla + \nabla \times (\mathbf{w} \nabla) \times \nabla \\ = (\nabla \times \nabla)(\mathbf{w} \times \nabla) + (\nabla \times \mathbf{w})(\nabla \times \nabla) = 0.$$

Nabla-Operationen haben nur dann „Beweiskraft“, wenn man sich auf schon bewiesene Beziehungen stützen kann. — Nach (5.73) wird  $\operatorname{div} \operatorname{ink} \mathbf{D} = \nabla \cdot \operatorname{ink} \mathbf{D}$

$$= \mathbf{e}_1 \partial_1 (\partial_3 \partial_2 d_{32} + \partial_2 \partial_3 d_{23} - \partial_3 \partial_3 d_{22} - \partial_2 \partial_2 d_{33}) \\ + \mathbf{e}_1 \partial_2 (\partial_3 \partial_3 d_{12} + \partial_2 \partial_1 d_{33} - \partial_3 \partial_1 d_{32} - \partial_2 \partial_3 d_{13}) \\ + \mathbf{e}_1 \partial_3 (\partial_2 \partial_2 d_{13} + \partial_3 \partial_1 d_{22} - \partial_3 \partial_2 d_{12} - \partial_2 \partial_1 d_{23}) + \dots = 0.$$

5.9: Für die letzte Komponente in (5.73) gilt

$$\mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3 (2 \partial_1 \partial_2 d_{12} - \partial_2 \partial_2 d_{11} - \partial_1 \partial_1 d_{22}) \\ = \mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3 [\partial_1 \partial_2 (\partial_1 s_2 + \partial_2 s_1) - \partial_2 \partial_2 \partial_1 s_1 - \partial_1 \partial_1 \partial_2 s_2] = 0.$$

Durch zyklische Vertauschung gehen z. B. die Koordinaten des Tensors  $\operatorname{ink} \mathbf{D}$  bezüglich  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3 \mathbf{e}_3$  nach (5.73) ineinander über.

6.1: Nach dem Musterbeispiel für (6.9) berechnet man z. B.  $\mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}^3 = 0, \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{b}^3 = 0, \mathbf{b}_3 \cdot \mathbf{b}^3 = 1$  mit (6.6). Aus (6.6) folgt

$$[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] = [(\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3)(\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1)(\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2)] / [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]^3, \\ [(\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3)(\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1)(\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2)] = (\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3) \cdot ((\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1) \times (\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2))$$

und nach (1.40a)

$$(\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1) \times (\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2) = [\mathbf{b}_3 \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2] \mathbf{b}_1 - [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2] \mathbf{b}_3 = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \mathbf{b}_1, \quad (9.14)$$

also

$$[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3] = (\mathbf{b}_2 \times \mathbf{b}_3) \cdot \mathbf{b}_1 / [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]^2 = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]^{-1}. \quad (9.15)$$

Ferner gilt mit (9.14)

$$\mathbf{b}^2 \times \mathbf{b}^3 = \frac{(\mathbf{b}_3 \times \mathbf{b}_1) \times (\mathbf{b}_1 \times \mathbf{b}_2)}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]^2} = \frac{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] \mathbf{b}_1}{[\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3]^2},$$

also nach (9.15)

$$\mathbf{b}_1 = [\mathbf{b}_1 \mathbf{b}_2 \mathbf{b}_3] (\mathbf{b}^2 \times \mathbf{b}^3) = \frac{\mathbf{b}^2 \times \mathbf{b}^3}{[\mathbf{b}^1 \mathbf{b}^2 \mathbf{b}^3]} \text{ usw.}$$

6.2: Wegen  $\bar{\mathbf{b}}_i \cdot \bar{\mathbf{b}}^i = \delta_i^i$  und  $\mathbf{b}_j \cdot \mathbf{b}^k = \delta_j^k$  wird mit (6.14)  $\bar{\mathbf{b}}_i \cdot \bar{\mathbf{b}}^i = \bar{\mathbf{b}}_i \cdot \gamma_i^k \mathbf{b}^k = \beta_i^j \mathbf{b}_j \cdot \gamma_i^k \mathbf{b}^k = \beta_i^j \gamma_i^k \delta_j^k$ ,  $\bar{\mathbf{b}}_i \cdot \bar{\mathbf{b}}^i = \beta_i^k \gamma_i^k = \delta_i^i$ . Nach (6.17) ist  $\beta_i^k \gamma_i^k = \delta_i^i$ , also  $\gamma_i^k = \beta_i^k$  und  $\bar{\mathbf{b}}^i = \beta_i^k \mathbf{b}^k$ , siehe (6.15).

7.1:  $r = r_0, \theta = \theta_0, \varphi = \varphi_0$  stellen eine Kugel, einen Kegel, eine Meridianebene dar. Die Schnittkurven von je zwei dieser Koordinatenflächen ergeben eine  $\varphi$ -Linie (Breitenkreis),  $\theta$ -Linie (Meridiankreis),  $r$ -Linie (Radialstrahl). Mittels (7.1) bestätigt man (7.14) für  $u = r, v = \theta, w = \varphi$ .

7.2: Nach (7.1) und (7.12) berechnet man

$$\frac{\partial(x_1, x_2, x_3)}{\partial(r, \theta, \varphi)} = r^2 \sin \theta \text{ für Kugelkoordinaten.} \quad (9.16)$$

7.3: Nach (7.20) und (7.22) berechnet man

$$\frac{\partial(x_1, x_2)}{\partial(\lambda, \vartheta)} = (\sinh \lambda)^2 (\cos \vartheta)^2 + (\cosh \lambda)^2 (\sin \vartheta)^2. \quad (9.17)$$

7.4 und 7.5: Alle Rechenhinweise sind in den vorhergehenden Beispielen enthalten. In Zylinderkoordinaten treten Zylinder, Ebenen durch die  $x_3$ -Achse und Ebenen senkrecht zur  $x_3$ -Achse als Koordinatenflächen auf.

7.6: Nach (7.51) wird  $\Gamma_{ik}^k = \frac{1}{2} g^{kn} (\partial_i g_{kn} + \partial_k g_{in} - \partial_n g_{ik}) = \frac{1}{2} g^{kn} \partial_i g_{kn}$  wegen  $g^{kn} \partial_k g_{in} = g^{nk} \partial_n g_{ik} = g^{kn} \partial_n g_{ik}$ , da es auf die Bezeichnung gleicher Indizes nicht ankommt, und mit  $g^{nk} = g^{kn}$ . — Wegen (6.23) ist die Matrix  $((g^{ik}))$  invers zu  $((g_{ik}))$ , also

$$((g^{kn})) = ((g_{kn}))^{-1} = \frac{1}{g} ((G^{kn})), \quad g^{kn} = \frac{1}{g} G^{kn},$$

wenn  $G^{kn}$  die *Minoren* (Adjunkten) zu den Elementen  $g_{kn}$  bezeichnen. Man bildet

$$\partial_i g = \begin{vmatrix} \partial_i g_{11} & g_{21} & g_{31} \\ \partial_i g_{12} & g_{22} & g_{32} \\ \partial_i g_{13} & g_{23} & g_{33} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} g_{11} & \partial_i g_{21} & g_{31} \\ g_{12} & \partial_i g_{22} & g_{32} \\ g_{13} & \partial_i g_{23} & g_{33} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} g_{11} & g_{21} & \partial_i g_{31} \\ g_{12} & g_{22} & \partial_i g_{32} \\ g_{13} & g_{23} & \partial_i g_{33} \end{vmatrix}$$

und entwickelt den 1., 2., 3. Summanden nach der 1., 2., 3. Spalte. Damit folgen  $\partial_i g = G^{kn} \partial_i g_{kn} = g g^{kn} \partial_i g_{kn}$  und der zweite Ausdruck von (7.52). — Bei orthogonalen Koordinaten gilt  $g_{ik} = 0$ ,  $g^{ik} = 0$  für  $i \neq k$ , so daß in (7.51)  $n = l$  gesetzt werden kann, wobei nicht mehr über  $n = l$  summiert wird.

7.7: In Zylinderkoordinaten  $x^1 = r$ ,  $x^2 = \varphi$ ,  $x^3 = x^3$  haben wir

$$\begin{aligned} \mathbf{x} &= x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_1 + x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_2 + x^3 \mathbf{e}_3, & \mathbf{b}_1 &= \partial_1 \mathbf{x} = \cos x^2 \mathbf{e}_1 + \sin x^2 \mathbf{e}_2, \\ \mathbf{b}_2 &= \partial_2 \mathbf{x} = -x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_1 + x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_2, & \mathbf{b}_3 &= \partial_3 \mathbf{x} = \mathbf{e}_3. \end{aligned}$$

$$g_{11} = \mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{b}_1 = 1, \quad g_{22} = \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{b}_2 = (x^1)^2, \quad g_{33} = \mathbf{b}_3 \cdot \mathbf{b}_3 = 1, \quad \sqrt{g} = x^1.$$

Wegen  $((g^{ik})) = ((g_{ik}))^{-1}$  folgt  $g^{11} = 1$ ,  $g^{22} = (x^1)^{-2}$ ,  $g^{33} = 1$ .

In Kugelkoordinaten (7.1)  $x^1 = r$ ,  $x^2 = \vartheta$ ,  $x^3 = \varphi$  gilt

$$\begin{aligned} \mathbf{x} &= x^1 \sin x^2 \cos x^3 \mathbf{e}_1 + x^1 \sin x^2 \sin x^3 \mathbf{e}_2 + x^1 \cos x^2 \mathbf{e}_3, \\ \mathbf{b}_1 &= \partial_1 \mathbf{x} = \sin x^2 \cos x^3 \mathbf{e}_1 + \sin x^2 \sin x^3 \mathbf{e}_2 + \cos x^2 \mathbf{e}_3, \\ \mathbf{b}_2 &= \partial_2 \mathbf{x} = x^1 \cos x^2 \cos x^3 \mathbf{e}_1 + x^1 \cos x^2 \sin x^3 \mathbf{e}_2 - x^1 \sin x^2 \mathbf{e}_3, \\ \mathbf{b}_3 &= \partial_3 \mathbf{x} = -x^1 \sin x^2 \sin x^3 \mathbf{e}_1 + x^1 \sin x^2 \cos x^3 \mathbf{e}_2. \end{aligned}$$

$$g_{11} = 1, \quad g_{22} = (x^1)^2, \quad g_{33} = (x^1 \sin x^2)^2, \quad \sqrt{g} = (x^1)^2 \sin x^2.$$

$$g^{11} = 1, \quad g^{22} = (x^1)^{-2}, \quad g^{33} = (x^1 \sin x^2)^{-2}.$$

Gleichung (7.54) vereinfacht sich wegen  $g^{ik} = 0$  für  $i \neq k$  zu

$$\nabla^2 \psi = \sum_{k=1}^3 \left[ \partial_k (g^{kk} \partial_k \psi) + g^{kk} \partial_k \partial_k \psi + g^{kk} \frac{1}{\sqrt{g}} (\partial_k \sqrt{g}) \partial_k \psi \right], \quad (9.18)$$

wobei nur das Summenzeichen wirken soll. Durch Differenzieren erhält man die Ergebnisse (7.58) und (7.59).

8.1: Nach (8.15) wird mit (8.22)  $R_{112}^2 = \partial_1 \Gamma_{12}^2 - \partial_2 \Gamma_{11}^2 + \Gamma_{12}^j \Gamma_{1j}^2 - \Gamma_{11}^j \Gamma_{2j}^2 = \partial_1 \cot x^1 - 0 + \cot x^1 \cot x^1 - 0 = -(\sin x^1)^{-2} + (\cot x^1)^2 = -1$ ,  $R_{121}^2 = -R_{112}^2 = +1$ . Zur Übung berechne man noch  $R_{212}^2 = R_{221}^2 = 0$ .



8.2: Nach (8.24) wird

$$\begin{aligned} e^{hij}e^{klm}R_{ijkl} &= e^{hij}e^{klm}e_{pij}e_{kla}\eta_l^{pa} = e^{hij}e_{pij}e^{klm}e_{kla}\eta_l^{pa} = 2\delta_p^h 2\delta_q^m \eta_l^{pa}, \\ e^{hij}e^{klm}R_{ijkl} &= 4\eta_l^{hm}. \end{aligned} \quad (9.19)$$

8.3: In der Kurzschrift nach (8.30) leitet man aus  $g_{kl} = \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_l$  mit  $\mathbf{b}_{k,m} = \Gamma_{km}^n \mathbf{b}_n$  her:

$$\begin{aligned} g_{kl,m} &= \mathbf{b}_{k,m} \cdot \mathbf{b}_l + \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_{l,m} = \Gamma_{km}^n \mathbf{b}_n \cdot \mathbf{b}_l + \Gamma_{lm}^n \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{b}_n, \\ g_{kl,m} - \Gamma_{km}^n g_{nl} - \Gamma_{lm}^n g_{kn} &= 0, \end{aligned}$$

also

$$g_{kl;m} = 0. \quad (9.20)$$

8.4:

$$\begin{aligned} g^{kl} &= \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}^l, \quad b^k_{,m} = -\Gamma_{mn}^k b^n, \\ g^{kl}_{,m} &= \mathbf{b}^k_{,m} \cdot \mathbf{b}^l + \mathbf{b}^k \cdot \mathbf{b}^l_{,m} = -\Gamma_{mn}^k b^n \cdot \mathbf{b}^l - \Gamma_{mn}^l \mathbf{b}^k \cdot b^n, \\ g^{kl}_{,m} + \Gamma_{mn}^k b^n + \Gamma_{mn}^l b^n &= 0, \end{aligned}$$

also

$$g^{kl}_{;m} = 0. \quad (9.21)$$

## Literatur

### Mathematische Grundlagen

- M [1] *v. Borbély, S.*: Vorlesung über Dyadenrechnung, gehalten an der TH „Otto von Guericke“ Magdeburg 1966.
- M [2] *Brehmer, S.; Haar, H.*: Differentialformen und Vektoranalysis. Berlin: VEB Deutscher Verlag der Wissenschaften 1973.
- M [3] *Duschek, A.; Hochrainer, A.*: Tensorrechnung in analytischer Darstellung. 3 Bände. Wien: Springer-Verlag.
- M [4] *Eisenreich, G.*: Vorlesungen über Vektor- und Tensorrechnung. Leipzig: BSB B. G. Teubner Verlagsgesellschaft 1971.
- M [5] *Jeger, M.; Eckmann, B.*: Einführung in die vektorielle Geometrie und lineare Algebra. Basel und Stuttgart: Birkhäuser Verlag 1967.
- M [6] *Kästner, S.*: Vektoren, Tensoren, Spinoren. Berlin: Akademie-Verlag 1954.
- M [7] *Klingbeil, E.*: Tensorrechnung für Ingenieure. Mannheim: BI Hochschultaschenbücher-Verlag 1966.
- M [8] *Kneschke, A.*: Differentialgleichungen und Randwertprobleme, Band III, 2. Aufl. Leipzig: B. G. Teubner-Verlagsgesellschaft 1968.
- M [9] *Lagally, M.*: Vorlesungen über Vektorrechnung, 5. Auflage. Leipzig: Akadem. Verlagsgesellschaft Geest & Portig K.-G. 1956.
- M [10] *Rashewski, P. K.*: Riemannsche Geometrie und Tensoranalysis. Berlin: VEB Deutscher Verlag der Wissenschaften 1959.
- M [11] *Reichardt, H.*: Vorlesungen über Vektor- und Tensorrechnung, 2. Auflage. Berlin: VEB Deutscher Verlag der Wissenschaften 1968.
- M [12] *Schlegelmilch, W.*: Die Differentialoperatoren der Vektoranalysis. Berlin: VEB Verlag Technik 1954.
- M [13] *Schmidt, H.*: Einführung in die Vektor- und Tensorrechnung. Berlin: VEB Verlag Technik 1953.

## Physikalische Anwendungen

- P [1] *August, M.*: Theorie statischer Versetzungen. Leipzig: B. G. Teubner Verlagsgesellschaft 1966.
- P [2] *Benedek, P.*; *László, A.*: Grundlagen des Chemieingenieurwesens. Leipzig: VEB Deutscher Verlag für Grundstoffindustrie 1965.
- P [3] *Cap, F.*: Einführung in die Plasmaphysik. WTB Bd. 72, 73, 74. Berlin: Akademie-Verlag.
- P [4] *Fock, V.*: Theorie von Raum, Zeit, Gravitation. Berlin: Akademie-Verlag 1960.
- P [5] *de Groot, S. R.*; *Mazur, P.*: Non-Equilibrium Thermodynamics. Amsterdam: North-Holland Publishing Company 1963.
- P [6] *Hamel, G.*: Theoretische Mechanik. Berlin, Göttingen, Heidelberg: Springer-Verlag 1949.
- P [7] *Hinze, J. O.*: Turbulence. 2. Aufl. New York, Toronto, London: McGraw-Hill Book Company, INC. 1975.
- P [8] *Joos, G.*: Lehrbuch der theoretischen Physik, 7. Auflage. Leipzig: Akadem. Verlagsgesellschaft Geest & Portig K.-G. 1950.
- P [9] *Kotschin, N. J.*; *Kibel, I. A.*; *Rose, N. W.*: Theoretische Hydromechanik, Bd. I. Berlin: Akademie-Verlag 1954.
- P [10] *Landau, L. D* ; *Lifschitz, E. M.*: Lehrbuch der theoretischen Physik, 9 Bände. Übers. a. d. Russ. Berlin: Akademie-Verlag.
- P [11] *Macke, W.*: Teilchen, Wellen, Felder, Quanten, Statistik, Relativität, 6 Bände. Leipzig: Akadem. Verlagsgesellschaft Geest & Portig K.-G.
- P [12] *Schultz-Piszachich, W.*: Vektordifferentialoperationen im Zusammenhang mit den Bilanzgleichungen der chemischen Verfahrenstechnik. Chem. Technik, 25. Jg.; Teil I, Heft 8; Teil II, Heft 9; Teil III, Heft 10; 1973.
- P [13] *Sommerfeld, A.*: Vorlesungen über theoretische Physik, 6 Bände. Leipzig: Akadem. Verlagsgesellschaft Geest & Portig K.-G.

## Namen- und Sachregister

Abbildung, affine 30  
 Ableitung, kovariante 93, 94  
 Absoluttheorie 67  
 Achsenvektor 44  
 Adjunkten 104  
 Affinor 30  
 Arbeit, technische 14  
 Assoziativgesetz 15

Basis, ko- und kontravariante 73  
 Basissystem, kartesisches 12  
 Basisvektoren 8, 85  
 $\leftarrow$ , ko- und kontravariante 74, 87, 88  
 Bewegungsgleichung 55, 57  
 Bezugssysteme, ortsabhängige 87  
 Bilanzgleichungen 68  
 Bildvektor 30, 43  
 Bilinearform 21, 22  
 Bivektor 35  
 Blindoperator 53

Christoffelsymbole 90, 91  
 Cramersche Regel 42

Dehnungen 65  
 Determinante der kovarianten Metrikkoef-  
 fizienten 80  
 — — Transformationsmatrix 19  
 Deviationsmomente 48  
 Deviator 63, 64  
 dielektrische Verschiebung 66  
 Dielektrizitätskonstante 66  
 Dissipation 65, 66  
 Distributivgesetz 15  
 Divergenz 52  
 Divisionssatz 25  
 Drehimpulsvektor 48  
 Drehtensor 2. Stufe 42, 44  
 Drehtransformationen 10  
 Drehung eines starren Körpers 16  
 Drehvektor 16, 47  
 Drehwinkel 44  
 Druck, hydrostatischer 56, 64  
 Dyade 26, 29  
 —, lokale 52, 93  
 dynamische Zähigkeit 57

- Ebenengleichung 19
- Eigenvektoren 45
- Eigenwerte 46
- Einheitsmatrix 13
- Einheitstensor 26, 38, 78
- Einheitsvektor 7, 10
- Einsselement 38
- Energie, elektromagnetische 67
  - , kinetische 10
- E-Tensor 33, 34, 78
- euklidischer Raum 7, 96
- Feldlinien 69
- Feldstärke 66
- Flächenelement, vektorielles 83
- Flächenkoordinaten 82
- Fundamentalinvariante 19
- Funktional 20, 21, 23
- Funktionaldeterminante, Jacobische 85
- Galileitransformation 67
- Geschwindigkeit 10
- Gradient 53, 88
- Hauptachsenform 45
- Hauptachsentransformation 23
- Hauptsatz der Tensoranalysis 52
- Hessesche Normalform 20, 23, 100
- Homogenität 42
- Hüllenfluß 58
- Impulsbilanzgleichung 68
- Indizes herauf- oder herunterziehen 79
- Inertialsysteme 61
- Inkompatibilitätstensor 71
- instationär 41
- Integralsätze nach Gauß 58
  - – Stokes 69
- invariant 15, 21, 28, 46, 81
- Invariante des Tensors, skalare 46
- Invarianz 13, 15, 17, 22
- Invarianzbedingung 12
- isotrop 41
- kinematische Zähigkeit 57
- kinematischer Fluß 58
- kogredient 75
- Kollinearitätsbedingung 16
- komplanar 18
- Komponenten eines Vektors 7
- Komponentendarstellung eines  $n$ -stufigen Tensors 28
- Kontinuitätsgleichung 65, 66, 68, 102
- kontragredient 75
- konvektives Glied 55
- Koordinaten eines Vektors 7
  - , elliptische 86
  - , ko- und kontravariante 74, 75
  - , krummlinige 84, 87
  - , orthogonale 89, 92
- Koordinatenflächen und -linien 86
- koordinatenfreie Darstellung 14, 15
- Koordinatentransformation 9, 10, 11, 30, 74
- Kräfte- und Momentengleichgewicht 62
- Kroneckersymbol 9, 74
- Kronecker-Tensor 6. Stufe 34
- Kugelflächenkoordinaten 96
- Kugelkoordinaten 82, 87, 104
- Kugeltensor 63, 64
- Lambsche Formel 55
- Laplace-Operator 56
- Levi-Civita, Zahlsymbole nach 31
- Lichtgeschwindigkeit 60
- lineare Abhängigkeit 18, 28
- Linearform 21
- Linielement, vektorielles 83
- Linkssystem 8
- Lorentztransformationen 60
- Maßfaktor 80
- Matrix 11, 13
- Maxwell'sche Gleichungen der Elektrodynamik 66
- Metrikoeffizienten 77, 78, 80, 91
- Minkowskiraum 60, 62
- Minoren 104
- Momentengleichgewicht 62
- Multilinearform 21
- Multiplikationssatz 25
- Nabla-Operator 51, 52, 53, 56, 88
- Navier-Stokes-Tensor 57, 64
- Normaleneinheitsvektor 15, 58
- Normalspannungen 39
- Nulltensor 25, 27
- Nullvektor 16
- Ohmsches Gesetz 67
- Operator, linearer, stetiger 51
- Orientierung eines KS 7
- orthogonal 13, 17, 85
- Orthogonalitätsbedingung 16
- orthonormiertes Rechtssystem 43
- Ortsvektor 23
- Parallelepiped 17
- Permeabilität 66
- Poissonsche Differentialgleichung 92
- Polarkoordinaten, ebene 86

positiv definit 49  
 Poyntingscher Energiestrahlungsvektor 67  
   — Vektor 15  
 Produkt, allgemeines 25  
   —, doppeltskalares 65  
   —, inneres 27, 29, 78  
   —, skalares 9, 79  
   —, tensorielles 25, 78  
   —, vektoriell 15, 79, 81  
 Produktformeln 81  
 Produkttensor 25, 29  
 Projektion, skalare 14, 17  
 Punkttransformation 27, 30  
  
 quadratische Form 49  
 Quelldichte 52, 58  
 Quellenfeld 59  
 Quellstärke 58  
  
 Raumladungsdichte 66  
 Rechtssystem 8, 43  
 regulär 38  
 Relativitätstheorie, spezielle 62  
 Reynoldsscher Spannungstensor 31  
 Reziprozitätsbeziehungen 74  
 rheologisches Prinzip 64  
 Ricci-Kalkül 98, 99  
 Richtung 14  
 Richtungscosinus 10  
 Richtungssinn 14  
 Riemann-Christoffel-Tensor 94, 95  
 Riemannsche Krümmungstensoren 93, 95  
 Riemannsche Räume 96  
 Rotor 53, 71  
  
 Satz von der Erhaltung der Masse 66  
 Scherungen 65  
 Schubspannungen 39  
 singular 38  
 Spannungsellipsoid 49  
 Spannungskräfte 40  
 Spannungstensor 31, 39  
 Spannungsvektor 39  
 Spannungszustand 40  
 Spat 17  
 Spatprodukt 17, 79, 81  
 Spatvolumen 17, 18, 85  
 Spiegelung 11  
 stationär (statisch) 41  
 Stellungsvektor 20  
 Stetigkeitsbedingungen 52  
 Stromdichte, elektrische 66  
 Strukturformel 16, 35, 36  
 Summationsvereinbarung 8, 73  
 Summenform 28

Summentensor 25, 29  
 Symmetriebedingung 38  
  
 Tangentenvektoren, differentielle 82, 85  
 Tensor, antisymmetrischer 31, 33, 41, 65  
   —, asymmetrischer 65  
   — der Deformationsgeschwindigkeiten 57, 64  
   — — Trägheitsmomente 47, 48  
   —, isotroper 41, 42  
   —  $n$ -ter Stufe 22, 28  
   — nullter Stufe 15  
   —, Spur des 63  
   —, vollständig antisymmetrischer 32  
     — 1. Stufe 9, 42  
     — 2. bzw. 3. Stufe 22, 33, 41, 42  
 Tensorellipsoid 47, 49  
 Tensorfeld 41, 71  
 Tensorkoordinaten, ko- und kontravariante 73  
 Trägheitsmoment, skalares 48  
 Transformationsgesetze 11, 21, 61, 81  
 Transformationsgleichungen 87  
 Transformationskoeffizienten 11, 61, 87, 89  
 Transformationsmatrix 12, 19  
 Translation 7  
 Transportglied 55  
 Transportgrößen 68  
 Trilinearform 21  
 Trivektor 35  
  
 $u$ -Linie 82, 84  
 Überschiebung 26  
 Umwandlungsformel 20  
  
 $v$ -Linie 82, 85  
 Vektor des Flächenelements 58  
   —, Norm des 14  
 Vektoralgebra 7  
 Vektorfunktion, multilineare 30  
 Vektorgradient 52  
 Verbindungssatz 16, 20, 36  
 Verjüngung 26  
 Verschiebungsvektor 64  
 Verzerrungstensor 64, 65  
 Vierertensoren 61  
  
 $w$ -Linie 85  
 Winkelgeschwindigkeit 16  
 Wirbeldichte 52, 69  
 Wirbelfeld 69  
 Wirbelgleichung, Rayleighsche 69  
 Wirbeltransportgleichung 68  
 Wirkoperator 53  
  
 Zeitableitung, totale 55  
 Zirkulation 69  
 Zylinderkoordinaten 86, 104