

**Zeitschrift:** Schweizerische Bauzeitung  
**Herausgeber:** Verlags-AG der akademischen technischen Vereine  
**Band:** 85/86 (1925)  
**Heft:** 9

## Inhaltsverzeichnis

### Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

### Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

### Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

**Download PDF:** 23.02.2026

**ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>**

INHALT: Beitrag zur Theorie der Torsionsfestigkeit zylindrischer Hohlwellen mit variabler Wandstärke. — Lange oder kurze Schwellen? — Diplom-Arbeiten an der E.T.H. — Projekt für ein neues deutsches Forschungsinstitut für Wasserbau und Wasserkraft. — Miscellanea: Schäden an Strassenbelägen infolge der federnden Wirkung der Gummibereifung. Beobachtung elektrischer Störungen, wie Windungsschluss und der-

gleichen, unter Benützung von Hochfrequenz-Erscheinungen. Schwerer, hölzerner Dachstuhl. Zur Kritik der Widerstandsformeln, insbesondere für Schmalspur. Der Verband Deutscher Elektrotechniker. Automobil-Linien in Schweden. Die neue reformierte Kirche in Solothurn. — Konkurrenzen: Gewerbeschulhaus in Zürich, Lory-Spital in Bern. Ausgestaltung des Marktplatzes in Heerbrugg. — Literatur. — S. T. S.

Band 86. Nachdruck von Text oder Abbildungen ist nur mit Zustimmung der Redaktion und nur mit genauer Quellenangabe gestattet.

Nr. 9

## Beitrag zur Theorie der Torsionsfestigkeit zylindrischer Hohlwellen mit variabler Wandstärke.

Von Dipl.-Ing. W JANICKI, Zürich-Baden, gew. Assistent für technische Mechanik an der E.T.H.

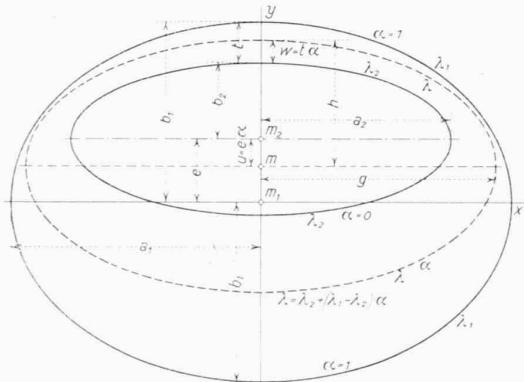


Abb. 1

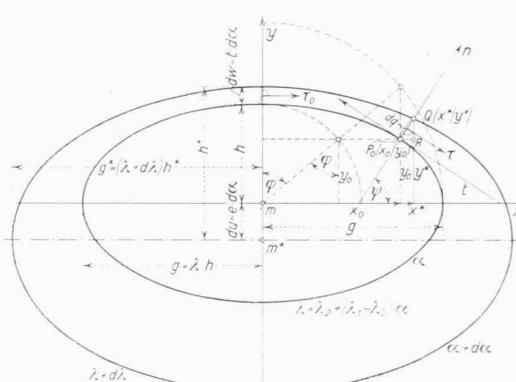


Abb. 2

Die vorliegende Arbeit beschäftigt sich in *erster Annäherung* mit der Aufgabe der Torsionsbeanspruchung einer zylindrischen Hohlwelle von einseitig ellipsenringförmigem Querschnitt (Mittelpunkte der beiden Grenzellipsen exzentrisch gelegen, Abbildung 1), nach dem Verfahren des hydrodynamischen Analogons von Thomson und Tait<sup>1)</sup> unter Benützung des Stokeschen Satzes in der Fassung, wie sie von Bredt<sup>2)</sup> zum ersten Male aufgestellt worden ist. Es handelt sich demnach um das Problem, eine zwischen den beiden Grenzkurven des Querschnittes verlaufende zweidimensionale Flüssigkeitströmung zu ermitteln, deren Wirbelsstärke (Zirkulation) in jedem Flächenelement *annähernd* konstant ist, was sich bei Uebertragung auf das Torsionsproblem durch die Bedingung

$$\int \tau ds = 2G\vartheta S \quad \dots \quad (1)$$

ausdrückt. Dabei bedeutet  $\int \tau ds$  das Linienintegral der Schubspannung  $\tau$  längs einer beliebig herausgegriffenen, vollständig in sich selbst geschlossenen Kurve, die im Innern des ins Auge gefassten Querschnittes verläuft, in dem die Schubspannung  $\tau$  wirkt,  $S$  den Flächeninhalt des von der Kurve begrenzten Teiles des Querschnittes,  $G$  den Schubmodul des Materials und  $\vartheta$  den Torsionswinkel, bezogen auf die Längeneinheit der verdrehten Welle.

Unsere Entwicklungen stützen sich auf vier Annahmen:

1. Alle Strömungslinien seien *angenähert* Ellipsen, was für die beiden Grenzkurven genau zutrifft (siehe Abbildung 1, Zwischenellipse  $a$ ).

2. Das Axenverhältnis  $\lambda = g : h$  einer beliebigen Zwischenellipse verändere sich derart *linear*, in Abhängigkeit eines willkürlichen Parameters  $a$ , dass sich für die beiden Umfangsellipsen, wie erforderlich, die Werte  $\lambda_1 = a_1 : b_1$  und  $\lambda_2 = a_2 : b_2$  ergeben, was sich durch den Ansatz ausdrückt:

$$\lambda = \lambda_1 + \mu a \quad [\mu = \lambda_1 - \lambda_2; 0 \leq a \leq 1] \quad \dots \quad (2)$$

3. Die Exzentrizität  $u$  der Zwischenellipse  $a$  variiere beim Uebergang von einer Stromlinie zur benachbarten proportional mit dem ursprünglichen Mittelpunktsabstand  $e$ , genüge also der Beziehung

$$u = ea \quad [0 \leq a \leq 1] \quad \dots \quad (3)$$

4. Um die Gestalt der Zwischenellipse *eindringlich* festzulegen, sei vorausgesetzt, dass die jeweilige Exzentrizität  $u$  und die Breite  $w$  an der engsten Stelle (siehe Abbildung 1)

<sup>1)</sup> Thomson und Tait: Handbuch der theoretischen Physik, deutsch von Helmholtz und Wertheim, Braunschweig 1874, I. Band, 2. Teil, Seite 228.

<sup>2)</sup> R. Bredt: Kritische Bemerkungen zur Drehungselastizität, „Z.V. D. I.“, Jahrgang 1896, Seite 785.

in einem konstanten Verhältnis zueinander stehen, das durch den Wert dieses Verhältnisses für die Ausgangsgrößen  $t [= b_1 - b_2 - e]$  und  $e$  (Abbildung 1) bestimmt ist; es sei also der Ansatz gemacht:

$$w : u = t : e, \text{ also}$$

$$w = \frac{u}{e} t = ta \quad [0 \leq a \leq 1]^3 \quad \dots \quad (4)$$

Mit diesen Annahmen folgt aus der Abbildung 1 für die Halbaxen  $g$  und  $h$  der Zwischenellipse ( $a$ )

$$\begin{aligned} h &= b_2 + u + w = b_2 + (e + t) a \\ g &= \lambda h = \lambda [b_2 + (e + t) a] \end{aligned} \quad \dots \quad (5)$$

und für jene der unendlich benachbarten Zwischenellipse ( $a + da$ ) (siehe Abbildung 2):

$$\begin{aligned} h^* &= h + du + dw = h + (e + t) da \\ g^* &= \lambda^* h^* = h^* (\lambda + d\lambda) = [h + (e + t) da] (\lambda + \mu da) \end{aligned} \quad \dots \quad (6)$$

Um nun die Kontinuitätsgleichung der wirbelfreien, viskositätslosen, inkompressiblen Flüssigkeit aufzustellen, derer wir für die Durchführung des hydrodynamischen Analogons unseres Torsionsproblems bedürfen, müssen wir die Weite  $dq$  des in Abbildung 2 dargestellten Stromfadens an einer beliebigen Stelle ( $\varphi$ ) bestimmen. Nach den bekannten Methoden der analytischen Geometrie findet man dafür unter Vernachlässigung unendlich kleiner Größen zweiter und höherer Ordnung den Ausdruck:

$$dq = \frac{[e(1 - \cos \varphi) + t]\lambda + \mu h \sin^2 \varphi}{\sin \varphi \sqrt{1 + \lambda^2 \cot^2 \varphi}} da \quad \dots \quad (7)$$

Die an der Stelle  $\varphi = 0$ , also im engsten Querschnitt des Stromfadens übertragene mittlere Schubspannung sei mit  $\tau_0$ , die an einer beliebigen Stelle  $\varphi$  auftretende mit  $\tau$  bezeichnet. Dann lautet die Kontinuitätsgleichung:

$$\tau_0 dw = \tau dq \quad \dots \quad (8)$$

und hieraus ergibt sich das Linienintegral  $J$  der Schubspannung  $\tau$  längs der Stromlinie ( $a$ ):

<sup>3)</sup> Es sei noch hervorgehoben, dass unter Verzicht auf die Ueinstimmung der drei Proportionalitätsfaktoren  $\alpha$  in den Formeln (2), (3), (4) und die lineare Abhängigkeit der Größen  $\lambda$ ,  $u$ ,  $w$  von diesen Parametern sich allgemeine Ansätze für die Veränderlichkeit dieser drei Größen in Funktion dreier willkürlicher Parameter aufstellen lassen, die dann zu einer beliebig weit getriebenen Steigerung der Genauigkeit des hier verwendeten Näherungsverfahrens benutzt werden können. Eine andere Möglichkeit zur Aufstellung brauchbarer Näherungsformeln liefert das bekannte Ritzsche Verfahren. Wenn man die Rechenarbeit nicht scheut, kann man für die sogenannte Airysche Spannungsfunktion  $F$  einen möglichst einfachen Ansatz mit einigen verfügbaren Freiwerten aufstellen, der nur den Grenzbedingungen an beiden Rändern zu genügen hat, hierauf die Formänderungsarbeit berechnen und dann die disponiblen Konstanten aus der Bedingung bestimmen, dass die Deformationsarbeit ein Minimum sein muss.