

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 95/96 (1930)
Heft: 7

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: 11.02.2026

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

INHALT: Ueber Anstrengungshypothesen. — Die Gleitschalung im Silobau. — Zur Neuregelung der schweizerischen Elektrizitätswirtschaft. — Zweite Weltkraftkonferenz, Berlin 1930. — Pumpen für 12000 l/s Fördermenge des Speicher-Kraftwerks Niederwartha. — Le soixantième anniversaire de la G. E. P. — Mitteilungen: Vom Rheinkraftwerk Kembs. Dritter Internationaler Kongress für Neues Bauen. Elektrifikation der „Weissensteinbahn“ Solothurn-Münster. Ausbau der italienischen

Wassergräfte. Ueber den Einfluss guter Beleuchtung auf die Arbeitsleistung. Eidgen. Kunskommission. Eidg. Kommission für Kunstdenkmäler. Deutscher Beton-Verein. Schweizer Mustermesse. — Necrologie: Carl Dolezalek, Eugen Schlatte, Heinrich Wegmann. — Wettbewerbe: Bebauung der „Egg“ in Zürich-Wollishofen. Wiederaufbau der Dörfer Torgon und Lourtier im Wallis. Schulhaus mit Turnhalle in Dietikon. — Mitteilungen der Vereine. — Sitzungs- und Vortrags-Kalender.

Band 95

Der S. I. A. ist für den Inhalt des redaktionellen Teils seiner Vereinsorgane nicht verantwortlich.

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

Nr. 7

Ueber Anstrengungshypothesen.

Zum Aufsatz von Dr. Ing. W. v. Burzynski in Nr. 21 von Band 94, erhalten wir von dem darin zitierten Dr. Ing. G. D. Sandel, Chemnitz, folgende Zuschrift:

Die Gleichung (B4) habe ich vor einem Jahrzehnt aufgestellt in der Form:

$$(n+1)\sigma_1 + n\sigma_2 + (n-1)\sigma_3 = 2K_s$$

wobei $n = \frac{d\sigma_3 - d\sigma_1}{d\sigma_3 + d\sigma_1}$ als mit ρ veränderlich gekennzeichnet wurde. Seit den Versuchen v. Kármans mit Marmor unter allseitigem Druck ist bekannt, dass n mit ρ abnimmt.

Dass durch die inzwischen bekannt gewordenen Versuche von Lode über den Einfluss der mittlern Hauptspannung, sowie die Versuche von Roš und Eichinger und deren Auswertung auch durch Schleicher festgestellt worden ist, dass die Grenzfläche in Hauptspannungskoordinaten durch einen Umdrehungskörper $\sigma_{yz} = f(\rho)$ um die Axe $\sigma_1 = \sigma_2 = \sigma_3$ am besten wiedergegeben wird, tut der Gleichung (B4) keinen Abbruch. Im Gegenteil ist (B4) die beste bisher bekannt gewordene Substitution der Grenzfläche durch eine Ebene, gültig für kleine Intervalle von ρ . Denn die durch (B4) dargestellte Grenzfläche umhüllt (wegen $\sigma_1 > \sigma_2 > \sigma_3$ und wegen der Vertauschbarkeit der Axen), wenn von k_s als Bezugsspannung ausgegangen wird, die Umdrehungsgrenzfläche (C4) als Schar regulärer sechsseitiger Pyramiden, bzw. sie wird, wenn von k_z oder k_d ausgegangen wird, von der Umdrehungsgrenzfläche umhüllt. Sie weicht für $\rho = \text{konst.}$ von der Umdrehungsgrenzfläche um nur so viel ab, wie das reguläre Sechseck vom Kreis, berücksichtigt also den Einfluss der mittlern Hauptspannung schon so gut, als dies mit einer Gleichung ersten Grades für die Grenzfläche überhaupt möglich ist.

Die Einstellung v. Burzynski's gegenüber (B4) geht (ausser aus einer Bemerkung S. 262, Spalte 2, Mitte) aus dem Satz hervor:

„Wegen der identischen Relationen für k_z betrachten wir zunächst (A4) u. (B4). Der Unterschied der beiden liegt in dem Ausdruck mit σ_2 . Berücksichtigt man dieses, so sieht man mit Erstaunen, dass (B4) ganz unkorrekt ist. Als Beweis möge folgendes dienen usw.“ Dagegen ist an Hand der geometrischen Deutung der Gleichungen leicht zu erkennen: Der Vergleich zwischen (A4) u. (B4) bezüglich des „Ausdrucks mit σ_2 “ ist nur möglich unter der Voraussetzung, dass (A4) für jeden Wert von σ_2 als mittlerer Hauptspannung gilt. Die Grenzfläche (A4) nähert sich für grosse Werte von ζ der regulären dreiseitigen Pyramide. Der Querschnitt $\rho = \text{konst.}$ (gleichseitiges Dreieck) weicht also von der Kreisform des Querschnitts der Grenzfläche, die nach dem neusten Stande der Erkenntnis den Einfluss der mittlern Hauptspannung richtig berücksichtigt, um so viel ab, als das gleichseitige Dreieck vom Kreis abweicht. Das selbe was von (A4) gesagt ist, gilt für (A5) (Mohr). Man sieht, dass (B4) als Gleichung ersten Grades, gültig für kleine Intervalle von ρ , die denkbare beste Anpassung an die richtige Grenzfläche darstellt.

Ferner darf es nicht wundern, wenn sich für $\zeta > 3 = \text{konst.}$ beim Spannungszustand V der Wert von k_{dd} zu $-\infty$ ergibt. Das Intervall zwischen $\rho = 0$ und $\rho = -\frac{2}{3}k_{dd}$ ist eben zu gross, um n als konstant annehmen zu können. Bei (C4) und (C5) macht ja der Verfasser auch Einschränkungen bezüglich n bzw. ζ . Das letztere würde statt $\zeta = \frac{k}{k_2}$ besser als $\zeta' = \frac{d\sigma_3}{d\rho_1}$ gedeutet.

Durch eine richtige Auslegung von (B4), besonders durch eine Untersuchung darüber, in wieweit durch den „Ausdruck mit σ_2 “ der Einfluss der mittleren Hauptspannung durch (B4) im Vergleich zu (A4) bzw. (A5) richtig getroffen ist, wäre der Verfasser der Gleichung (B4) und der Sache eher gerecht geworden.

Vor Jahresfrist habe ich der Redaktion der „S. B. Z.“ eine Abhandlung über dasselbe Gebiet zugesandt und darin nachgewiesen, dass bis zur obern Streckgrenze der bildsamen Werkstoffe ($\zeta=1$) der Formänderungskomplex $\varrho = \sqrt{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \varepsilon_3^2}$ als Mass der Anstrengung anzusehen ist und die Bedingung

$$\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \varepsilon_3^2 = \varrho^2 = \text{konst.}$$

ganz ausgezeichnete Uebereinstimmung mit den Versuchen von Roš und Eichinger und andern neuern Versuchen zeigt. Die Grenzfläche in Hauptdehnungskoordinaten ist (für $\zeta = 1$) eine Kugel. In Hauptspannungskoordinaten ergibt sich

$$\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - \frac{4m-2}{m^2+2} (\sigma_1\sigma_2 + \sigma_2\sigma_3 + \sigma_3\sigma_1) = k_z^2$$

Die Voraussagen dieser Gleichung zeigen noch bessere Uebereinstimmung mit den Versuchen als die Gestaltänderungsbedingung (C3), besonders in den Gebieten $\rho > \frac{k_z}{3}$.

Für spröde Werkstoffe mache ich den Ansatz $\varrho = f(\rho)$, der ebenfalls auf eine praktische Gleichung von der Form (C4') besw. (C5) führt.

Chemnitz, den 31. Dez. 1929.

Sandel.

*

Dr. Ing. v. Burzynski, sendet uns dazu folgende Rückäußerung:

In der Abhandlung von Herrn Dr. Ing. G. D. Sandel (Ueber die Festigkeitsbedingungen, Leipzig 1925, Jänecke Verlagsbuchhandlung) habe ich an keiner Stelle für n einen Differentialausdruck vorgefunden. Demgegenüber betont der Verfasser auf S. 56 in dem Abschnitt „Die Formulierung der Festigkeitsbedingungen...“ mit Nachdruck den linearen Charakter der Gleichung:

$$(n+1)\sigma_1 + n\sigma_2 + (n-1)\sigma_3 = 2k_s \quad (1)$$

welche Eigenschaft er noch einmal in dem Abschnitt „Die Materialkonstante n...“ hervorhebt, indem er auf S. 59 die Beziehung:

$$n = \frac{k_d - k_z}{k_d + k_z} \quad (2)$$

annimmt.

Unabhängig davon ersieht der Verfasser der Zuschrift nicht die Tatsache, dass seine verspätete — und nur dem Anschein nach allgemeinere — Annahme:

$$n = \frac{d\sigma_3 - d\sigma_1}{d\sigma_3 + d\sigma_1} = f(\sigma_1 + \sigma_3) \quad (3)$$

keinesfalls der ganzen Theorie zur Hilfe kommt. Das Integral der Differentialgleichung (3) muss sich nämlich — da es kritische Werte σ_1 und σ_3 ebener Zustände verbindet — mit der Gleichung (1) für $\sigma_2 = 0$ zur identischen Deckung bringen. Mit anderen Worten muss die Relation bestehen:

$$f(\sigma_1 + \sigma_3) = \frac{2k_s + \sigma_3 - \sigma_1}{\sigma_1 + \sigma_3} = n \quad (4)$$

Dies ist nun dann möglich, wenn der Bruch der Bedingung (4) eine Konstante wird. Zu dem selben Resultat wäre der Verfasser der Zuschrift gekommen, wenn er die Gleichung (3, 4) integriert hätte. Mit Verwunderung wird er ersehen, dass der Ausdruck n die Integrationskonstante darstellt.