Objekttyp: **TableOfContent**

Zeitschrift: **Schweizerische Bauzeitung**

Band (Jahr): **95/96 (1930)**

Heft 7

PDF erstellt am: **02.06.2024**

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.
Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.
Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

Ein Dienst der *ETH-Bibliothek*
ETH Zürich, Rämistrasse 101, 8092 Zürich, Schweiz, www.library.ethz.ch

http://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 Wasserkraftwerke. Ueber den Einfluss guter Beleuchtung auf die Arbeitsleistung. Eidgen. Kunstkommission. Eidg. Kommission für Kunstdenkmäler. Deutscher Beton-Verein. Schweizer Mustermesse. — Nekrologe: Carl Dolezalek. Eugen Schlatter. 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:

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

wobei $n = \frac{d\,\sigma_3 - d\,\sigma_1}{d\,\sigma_3 + d\,\sigma_1}$ als mit p veränderlich gekennzeichnet wurde. Seit den Versuchen v. Kármans mit Marmor unter allseitigem Druck ist bekannt, dass n mit p 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 $\sigma_{vf} = f(p)$ 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 p. 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 Bezugspannung ausgegangen wird, die Umdrehungsgrenzfläche (C4) als Schar regulärer sechsseitiger Pyramiden, bezw. sie wird, wenn von k_z oder k_d ausgegangen wird, von der Umdrehungsgrenzfläche umhüllt. Sie weicht für $p =$ 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 $\varkappa$ der regulären dreiseitigen Pyramide. Der Querschnitt $p =$ 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 p, die denkbar beste Anpassung an die richtige Grenzfläche darstellt.

Ferner darf es nicht wundern, wenn sich für $\varkappa > 3 =$ konst. beim Spannungszustand V der Wert von k_{dd} zu $-\infty$ ergibt. Das Intervall zwischen $p = 0$ und $p = -\frac{2}{3}k_{dd}$ ist eben zu gross, um n als konstant annehmen zu können. Bei (C4) und (C5) macht ja der Verfasser auch Einschränkungen bezüglich n bezw. $\varkappa$. Das letztere würde statt $\varkappa = \frac{k}{k_2}$ besser als $\varkappa' = \frac{d\,\sigma_3}{d\,\sigma_1}$ 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) bezw. (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 ($\varkappa = 1$) 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 Haupt*dehnungs*koordinaten ist (für $\varkappa = 1$) eine Kugel. In Haupt*spannungs*koordinaten ergibt sich

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

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

Für spröde Werkstoffe mache ich den Ansatz $\varrho = f(p)$, 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:

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

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

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

annimmt.

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

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

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:

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

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.