

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 97/98 (1931)
Heft: 25

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: 14.01.2026

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

INHALT: Graphisches Rechenverfahren zur Berechnung gedrückter Stäbe nach dem „Omega-Verfahren“. — 50 KV-Hochspannungs-Leitungen Guttannen-Innertkirchen der Kraftwerke Oberhasli A.-G. — Wettbewerb für einen Bebauungsplan der Gemeinde Langenthal (Kanton Bern). — Internationale Vereinigung für Brückenbau und Hochbau. — Mitteilungen: Berechnungen für den Abrolldienst in Verschiebebahnhöfen. Der

Internationale Kongress für neues Bauen. Pullmanwagen der M.O.B. Der Stratosphären-Ballonflug Picards. — Wettbewerbe: Bebauungsplan der Gemeinde Zollikon. — Nekrolog: Herbert Hall. — Korrespondenz. — Mitteilungen der Vereine. — Schweizer. Verband für die Materialprüfungen der Technik.

Band 97

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. 25

Graphisches Rechenverfahren zur Berechnung gedrückter Stäbe nach dem „Omega-Verfahren“.

Von Dipl.-Ing. AUGUST KORHAMMER, München.

Bei dem Omega-Verfahren werden die massgebenden Größen aus folgenden Gleichungen ermittelt:¹⁾

$$\sigma_{\max} = \frac{P\omega}{F} + \frac{M}{W} \quad \dots \quad (1)$$

dabei ist $\omega = f(\lambda) \quad \dots \quad (2)$

d. h. eine Funktion von λ , wobei $\lambda = \frac{L}{i}$.

Hierin bedeuten:

σ_{\max} die grösste zulässige Druck- oder Zugbeanspruchung des Baustoffes,

P die Belastung des Stabes in seiner Längsaxe,

F den über die ganze Länge des Stabes gleichmässigen Querschnitt,

ω, λ Verhältniszahlen,

M ein zur Belastung P zusätzliches Biegemoment, etwa erzeugt durch Angriff von P ausserhalb des Schwerpunktes des Querschnitts F ,

W das Widerstandsmoment des Querschnitts, bezogen auf die Axe des Moments M ,

L die freie Länge des Stabes,

i den Trägheitshalbmeß des Querschnitts, bezogen auf jene Schwerpunktaxe, für die eine Knickgefahr besteht.

(Bezüglich der Dimensionen der genannten Größen sei erwähnt, dass im folgenden immer mit mm und kg gerechnet wurde; lediglich die später erwähnten Trägheitsmomente sind in Anlehnung an die gebräuchlichen Tabellenwerke in cm^4 angegeben.)

Die rein zahlenmässige Anwendung der Gleichungen (1) und (2) macht dann einige Schwierigkeiten, wenn, wie dies beim Entwurf von Bauwerken meist der Fall ist, eine oder mehrere der in Frage kommenden Größen erst angenommen werden müssen, worauf die Rechnung probeweise durchgeführt wird und je nach Richtigkeit der anfangs gemachten Annahme ein- oder mehrmals wiederholt werden muss. Diesem Uebelstand soll, wenigstens für die nachstehend bezeichneten Fälle, durch das folgende graphische Rechenverfahren abgeholfen werden. Dabei muss ich erwähnen, dass ich die Anregung hierzu durch eine kürzlich erschienene ähnliche Arbeit²⁾ erhalten habe.

Nehmen wir zunächst eine rein zentrische Belastung, also im Schwerpunkt angreifend, an, so wird M zu 0 und die Gleichung (1) vereinfacht zu

$$\sigma_{\max} = \frac{P\omega}{F} \quad \dots \quad (3)$$

oder nach kleiner Umformung und logarithmiert:

$$\log F = \log \frac{P}{\sigma_{\max}} + \log \omega \quad \dots \quad (4)$$

entsprechend lässt sich anschreiben:

$$\log L = \log \lambda + \log i \quad \dots \quad (5)$$

Diese Gleichungen sind in Abb. 1 graphisch dargestellt durch zwei übereinander gelagerte rechtwinklige Koordinatensysteme mit paarweise parallelen Axen.

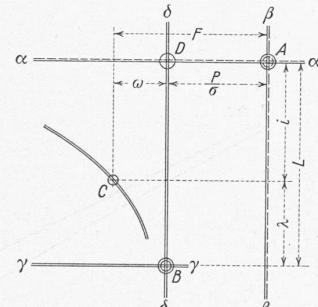


Abb. 1. Schema des Rechenverfahrens.

Im System mit dem Axenschnittpunkt A (die Axen sind durch eine volle und eine gestrichelte Linie gekennzeichnet) sind in logarithmischem Maßstab auf der Abszissenaxe $\alpha - \alpha$ von A nach links die Größen F und $\frac{P}{\sigma_{\max}}$, auf der Ordinatenaxe $\beta - \beta$ von A nach unten die Größe i , im System mit dem Axenschnittpunkt B (Axen durch zwei volle Linien dargestellt) auf der Abszissenaxe $\gamma - \gamma$ von B nach links die Größe ω , auf der Ordinatenaxe $\delta - \delta$ von B nach oben die Größen L und λ aufgetragen. Der Kürze halber sind lediglich die Bezeichnungen F, L, i usw. angeschrieben, statt $\log F, \log L, \log i$ usw. Die eingezeichnete Kurve liegt im System B und stellt die Funktion dar

$$\log \omega = \log f(\lambda)$$

Die Gleichung (4) können wir unmittelbar an der Abszissenaxe $\alpha - \alpha$ ablesen, die Gleichung (5) an der Ordinatenaxe $\beta - \beta$. Der Punkt C auf der Kurve erfüllt beide Gleichungen; aber auch jeder links unterhalb der Kurve gelegene Punkt erfüllt sie, denn laut Gleichung (4) darf ja $\log F$ grösser sein als $\log \frac{P}{\sigma_{\max}} + \log \omega$, wenn wir nur für σ auch einen kleineren Wert als σ_{\max} zulassen, was für einen solchen Punkt zutrifft. Legen wir also von vornherein das auf einem eigenen durchsichtigen Blatt (Deckblatt) zu denkende System B so auf das System A (Grundblatt), dass der Schnittpunkt D der Axen $\alpha - \alpha$ und $\delta - \delta$ die

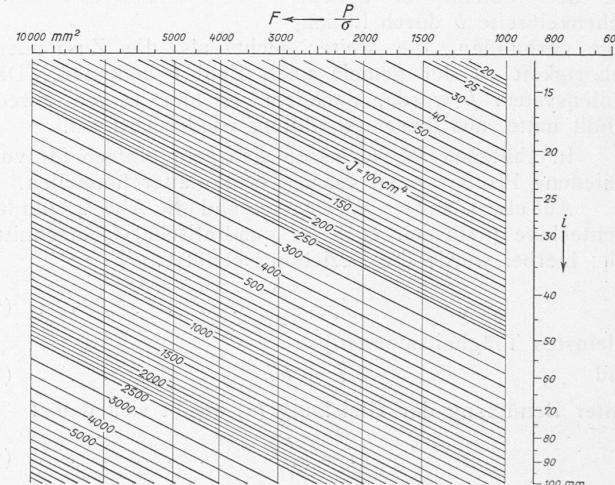


Abb. 2. Grundblatt für beliebige Querschnitte, gekennzeichnet durch Querschnittsfläche, Trägheitsmoment und Trägheitsmeß.

Abstände P/σ von A bzw. L von B hat, so hat irgend ein Punkt links unterhalb der Kurve solche Koordinaten F und i , die die Gleichungen (2), (4) und (5) erfüllen. Die Werte λ und ω interessieren gar nicht mehr, da sie nur Zwischenwerte in der Rechnung darstellen. Auch der Wert i ist oft nicht von Interesse, meist in den Tabellen für die verschiedenen Querschnitte nicht angegeben, statt dessen aber das Trägheitsmoment J . Mit diesem und der Querschnittsfläche F hängt i durch die Gleichung zusammen:

$$i = \sqrt{\frac{J}{F}} \quad \dots \quad (6)$$

Diesen Umstand benützen wir, um in das System A eine Linienschar mit dem Parameter J einzuziehen, wie in Abb. 2 geschehen. Statt hierin einen Punkt nach seinen Koordinaten

¹⁾ Hütte 1925, I. Band, S. 573 bis 575.

²⁾ „Die Berechnung gedrückter Profileisenstäbe nach dem Omega-Verfahren mit Hilfe von graphischen Tafeln“, von Dipl.-Ing. Adolf Kunkler.