

**Zeitschrift:** Schweizerische Bauzeitung  
**Herausgeber:** Verlags-AG der akademischen technischen Vereine  
**Band:** 113/114 (1939)  
**Heft:** 12

## 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:** 15.01.2026

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

INHALT: Die Berechnung schmaler, dreiseitig gelagerter Platten.  
— Der Unfug der sog. «Benzinsparmittel». — Ueber Spezialstähle für Eisenbetonbauten. — Arch. William Lescaze, G. E. P., aus Genf, in New York.  
— Französische Lokomotive mit Velox-Dampferzeuger. — Mitteilungen:

Rein elektrischer und thermoelektrischer Bahnbetrieb. Schiffsantrieb durch Verbrennungsgase. Prof. Dr. h. c. Mirko Ros 60-jährig. Was wendet die Schweiz für ihre Strassen auf. Stadtbaumeister von Schaffhausen. — Literatur. — Mitteilungen der Vereine. — An unsere Abonnenten.

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. 12

## Die Berechnung schmaler, dreiseitig gelagerter Platten

Von Dr. Ing. HANS BLEICH, Birmingham

Während der Ingenieur zur Berechnung vierseitig gelagerter Platten in jedem Handbuch Zahlentafeln vorfindet, die ihn der Mühe entheben erst langwierige Rechnungen durchzuführen, sind entsprechende Tafeln für die Berechnung dreiseitig gelagerter Platten nicht veröffentlicht worden, obwohl solche Platten häufig genug vorkommen.

Es ist nun durchaus möglich, die dreiseitig gelagerte Platte für eine ganze Reihe von Lagerungs- und Belastungsarten zu behandeln. Die Ergebnisse sind jedoch unendliche Reihen, die besonders unhandlich werden, wenn die angreifenden Lasten nicht gleichmäßig verteilt, sondern auf einem Teil der Platte konzentriert sind. Um auch diesen zweiten Fall mit vernünftigem Rechenaufwand behandeln zu können, schränken wir die Aufgabe dahin ein, dass nur schmale Platten untersucht werden sollen, das heißt, nach Abb. 1 soll  $a$  grösser sein als  $b$ . Für diesen Fall wird im Folgenden ein Näherungsverfahren angegeben, das für die momentenfrei gelagerte Platte nach Abb. 1 sehr gute Ergebnisse liefert.

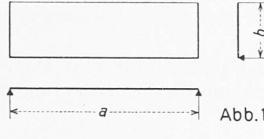


Abb. 1

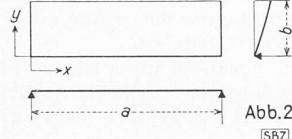


Abb. 2

SBZ

Bezeichnet man die Durchbiegung der Platte mit  $w$ , die äussere Belastung mit  $p$ , so lautet die Differentialgleichung<sup>1)</sup> für die Durchbiegung  $w$  in dem rechtwinkligen Koordinatensystem  $x, y$

$$\frac{\partial^4 w}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 w}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 w}{\partial y^4} = \frac{p}{N} \quad \dots \quad (1)$$

In dieser Gleichung ist  $N$  die Plattensteifigkeit,  $N = \frac{E d^3}{12(1-\nu^2)}$

wobei  $d$  die Plattenstärke,  $\nu$  die Poisson'sche Konstante ist. Wir haben vorwiegend Anwendungen auf Aufgaben des Eisenbetonbaus im Auge; für solche Aufgaben kann ohne wesentlichen Fehler  $\nu = 0$  gesetzt werden, was zur Vereinfachung der folgenden Rechnungen geschieht. Die Plattensteifigkeit ist also

$$N = \frac{E d^3}{12}.$$

Die Wahl des Koordinatensystems ist aus Abb. 2 ersichtlich. Die Platte ist längs der drei Seiten  $x = 0$ ,  $x = a$  und  $y = 0$  fest, aber momentenfrei gelagert, die vierte Seite  $y = b$  ist ein freier Rand.

An den gelagerten Seiten müssen Durchbiegung und Moment verschwinden.

$$\begin{aligned} \text{für } x = 0, a : & \quad w = 0, m_x = 0, \\ \text{für } y = 0 : & \quad w = 0, m_y = 0. \end{aligned}$$

Drückt man  $m_x$  und  $m_y$  in bekannter Weise<sup>2)</sup> durch  $w$  aus und beachtet, dass  $\nu = 0$  ist, so lauten diese Randbedingungen

$$\left. \begin{aligned} \text{für } x = 0, a : & \quad w = 0, \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0, \\ \text{für } y = 0 : & \quad w = 0, \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} = 0. \end{aligned} \right\} \quad \dots \quad (2)$$

Auf die Randbedingungen längs des freien Randes gehen wir vorläufig noch nicht ein.

Wenn wir die Biegefläche einer Platte nach Abb. 2 unter einer beliebigen Belastung betrachten, so ist es anschaulich und naheliegend, dass Schnitte durch die Platte parallel zur  $y$ -Axe nur eine Verdrehung und fast keine Verbiegung zeigen werden, solange nur die Breite  $b$  klein gegen die Länge  $a$  ist. Dies legt den Gedanken nahe, die Differentialgleichung (1) durch Ansätze der Form  $w = y F(x)$  zu lösen.

Damit nun dieser Ansatz die Randbedingungen Gl. (2) erfüllt, wählen wir  $F(x) = \sin \frac{k \pi x}{a}$ , wobei  $k$  eine ganze Zahl sein soll. Man überprüft leicht, dass dieser Ansatz

$$w = y \sin \frac{k \pi x}{a} \quad \dots \quad (3)$$

allen Randbedingungen (2) genügt.

Wir untersuchen nun, für welche Belastung  $p(x, y)$  der Ansatz (3) die strenge Lösung der Differentialgleichung (1) darstellen würde. Zu diesem Zweck ist Gl. (3) in die linke Seite von Gl. (1) einzusetzen.

$$\frac{p}{N} = \frac{\partial^4 w}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 w}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 w}{\partial y^4} = \frac{k^4 \pi^4}{a^4} y \sin \frac{k \pi x}{a},$$

oder

$$p(x, y) = \frac{N k^4 \pi^4}{a^4} y \sin \frac{k \pi x}{a} \quad \dots \quad (4)$$

Die Belastung ist in der  $y$ -Richtung linear, d. h. dreieckförmig verteilt, während die Verteilung in der  $x$ -Richtung sinusförmig ist.

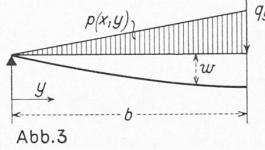


Abb. 3

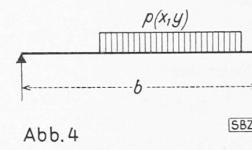


Abb. 4

SBZ

Diese Belastungsangabe ist aber noch nicht vollständig; die Randbedingungen am vierten Rand  $y = b$  wurden bisher gänzlich ausser Acht gelassen und wir müssen noch untersuchen, ob an diesem Rande, der ja nicht gelagert ist, nicht äussere Kräfte oder Momente angreifen.

Das Moment  $m_y$  in einem Randpunkt ist

$$m_y = -N \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} = -N \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left[ y \sin \frac{k \pi x}{a} \right] = 0, \quad (5a)$$

es greift also dort kein äusseres Moment an. Für die Querkraft  $q_y$  am Rande gilt<sup>3)</sup>, wenn  $\nu = 0$  gesetzt wird,

$$q_y = -N \left[ \frac{\partial^3 w}{\partial y^3} + 2 \frac{\partial^3 w}{\partial x^2 \partial y} \right] = -\frac{2 N k^2 \pi^2}{a^2} \sin \frac{k \pi x}{a} \quad (5b)$$

Am Rande wirkt also eine Querkraft, die wir uns durch eine am Rande angreifende Linienlast erzeugt denken können. Diese Linienlast ist sinusförmig verteilt.

Damit also die Platte sich gemäss Gl. (3) durchbiegt, muss die äussere Belastung in der  $x$ -Richtung sinusförmig verteilt sein, während sie in der  $y$ -Richtung aus einer dreieckförmig verteilten Last und einer Linienlast am Rande besteht, wie in Abb. 3 dargestellt.

Ein derartiger Lastfall wird natürlich praktisch kaum vorkommen. Die Belastungen bestehen in der Regel aus einer auf rechteckigem Grundriss gleichmässig verteilten Last, oder aus mehreren solchen Lasten. Nun kann man die Lastfunktion  $p(x, y)$  die zu solchen Lastrechtecken gehört nach der  $x$ -Richtung in eine Fourier'sche Reihe entwickeln, sodass die Lastverteilung nach dieser Richtung für jedes Glied der Entwicklung sinusförmig wird. Die Verteilung der Last nach der  $y$ -Richtung wird jedoch stets ein anderes Bild ergeben, als die Verteilung nach Abb. 3, die zu unserem Ansatz gehört; z. B. nach Abb. 4.

Hier setzt nun die Näherungsüberlegung ein. Wir wissen, dass bei schmalen Platten die Querschnitte durch die Platte parallel zur kurzen Seite sich nur wenig verkrümmen können und nahezu gerade bleiben. Es kann daher nur einen geringen Unterschied auf die Gesamtwellenwirkungen ausmachen, wenn wir die tatsächliche Lastverteilung in der Richtung der kurzen Seite (nach Abb. 4) durch jene Lastverteilung ersetzen, die zu unserem Ansatz (1) gehört (nach Abb. 3). Die absolute Grösse der Ersatzlast ist dabei so zu wählen, dass die ursprüngliche Lastverteilung und die Ersatzlast das gleiche Moment um die gelagerte Kante  $y = 0$  erzeugen. Diese Angabe erscheint im ersten Augenblick willkürlich; sie wird aber verständlich, wenn

<sup>1)</sup> Nadai: «Elastische Platten», Verlag Julius Springer, Berlin 1925, S. 21.

<sup>2)</sup> Nadai, I. c. S. 26.

<sup>3)</sup> Nadai, I. c. S. 36.