

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 87 (1969)
Heft: 36

Artikel: Zum Dritten Internationalen Seilbahnkongress in Luzern, 15. bis 18. September 1969
Autor: [s.n.]
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-70760>

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: 22.02.2026

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

Zum Dritten Internationalen Seilbahnkongress in Luzern, 15. bis 18. September 1969

Nachdem die Internationale Organisation für das Seilbahnwesen (OITAF) bereits in den Jahren 1957 (Rom) und 1963 (Paris-Chamonix-Mt. Blanc) einen Kongress zum Zwecke der engeren Kontaktnahme zwischen den Seilbahnfachleuten veranstaltet, ist nun der Schweiz die Ehre zugefallen, als Gastgeber für den dritten internationalen Seilbahnkongress gewählt zu werden. Indem wir dieser Zusammenkunft der Seilbahnspezialisten aus aller Welt unsere heutige Ausgabe widmen, geben wir dem Wunsch Ausdruck, es mögen die Verhandlungen und Diskussionen von Erfolg gekrönt werden.

Biegebeanspruchung und Pressung von Drahtseilen bei gefütterten Lauf- und Tragrollen

Von Prof. O. Zweifel, ETH Zürich

DK 625.57.001.2

1. Problemstellung

Unter den verschiedenen Belastungsarten, denen bewegte und unbewegte Drahtseile ausgesetzt sind, spielt die von J. Isaachsen [1] bereits vor mehr als 60 Jahren unter dem Titel «Die Beanspruchung der Tragseile» behandelte Querbelastung straff gespannter Seile unter einer Einzellast eine besonders wichtige Rolle bei der Bemessung von Drahtseilen für Seilbahnen. In Bild 1b ist dieser Belastungsfall skizziert: eine kleine, harte Rolle drückt auf das «steife» Seil, ohne dass dieses sich an die Rolle anschmiegt. Ist die innere Reibung zwischen den Drähten vernachlässigbar klein, so berechnet sich die maximale Biegespannung für das aus lauter gleichen Runddrähten aufgebaute Drahtseil nach der Beziehung

$$\sigma_b = P/S \sqrt{\sigma_z E},$$

worin P die Querlast, S der Seilzug, σ_z die Zugspannung und E der Elastizitätsmodul des Drahtmaterials ist. Das bedeutet merkwürdigerweise, dass es für diese Beanspruchung bei innerer Reibungsfreiheit offenbar bedeutungslos ist, ob das Seil aus vielen dünnen oder wenigen dicken Drähten aufgebaut ist; auch die «eindrahtige» Zugstange erfährt dieselbe Biegebeanspruchung, solange sie denselben Querschnitt aufweist.

Ist der Drahtdurchmesser δ allerdings besonders klein (das Seil also verhältnismässig weich) oder der Rollenradius R sehr gross, so schmiegt sich das Seil nach Bild 1a der Rolle an. Die Seilkrümmung ist dadurch begrenzt und die maximale Biegespannung vermindert sich auf $\delta E/2R$. Leider ist aber weder ein grosser Rollenradius noch ein kleiner Drahtdurchmesser ein allgemein brauchbares Rezept zur Erhöhung der Seillebendsdauer, weil einerseits die Einbauverhältnisse oft nur kleine Rollen zulassen und weil andererseits Seile mit sehr vielen dünnen Drähten eine so grosse innere Reibung aufweisen, dass statt einer Verkleinerung eine Vergrösserung der wirklich auftretenden Spannungen auftritt.

Es hat sich deshalb im Seilbahnbau mehr und mehr die Tendenz durchgesetzt, die Laufflächen der Rollenrillen mit weichem Futterungsmaterial wie Kautschuk und Kunststoff auszukleiden. Dadurch entsteht auch beim steifen Seil ein ähnlicher Effekt wie bei der Anwendung grosser Rollen: Es ergibt sich ein Anschmiegungsgebiet nach Bild 1c, wodurch sich sowohl die Biegespannung als auch die lokale Pressung vermindern. Die sich einstellende Berührungsfläche und die maximale

Krümmung sind dabei massgebliche Grössen und hängen einerseits von den konstruktiven Gegebenheiten der Rolle (Rollenradius R , Futterungsdicke w , Futterungselastizitätsmodul E_F usw.) und des Seiles (Seildurchmesser d , Drahtdurchmesser δ , Drahtelastizitätsmodul E usw.) sowie anderseits von der Seilbelastung (Seilzug S , Rollenlast P) ab.

Im Rahmen der vorliegenden Arbeit sei die Aufgabe gestellt, die Zusammenhänge zwischen diesen Grössen abzuklären und in übersichtlicher Weise darzustellen.

2. Vereinfachende Annahmen

In Anbetracht der komplizierten Futterungsformen und der im wahrsten Sinne des Wortes «verwickelten» Verhältnisse der einander umschlingenden und aneinander reibenden Drähte im Seilinnern, kommt man nicht umhin, vereinfachende Annahmen zu treffen. Diese bestehen einmal darin, dass in bezug auf das Seil angenommen wird, es dürfe auf seiner ganzen Länge mit einem konstanten Trägheitsmoment J gerechnet werden, d. h. es wird Proportionalität zwischen dem Biegemoment und dem Reziprokwert des Krümmungsradius ϱ der elastischen Linie vorausgesetzt.

In bezug auf die Futterungselastizität scheint es vernünftig zu sein, näherungsweise die Annahme zu treffen, dass die totale Rollenkraft P proportional zur Fläche des Eindrucksprofils (schraffierte sichelförmige Fläche in Bild 2) zwischen den Konturen der deformierten und der unverformierten Futterung angesetzt wird. Diese Annahme, welche auf die später abgeleitete Gleichung (27) führt, wird im allgemeinen nur näherungsweise zutreffen; immerhin stimmt sie in zwei wichtigen Spezialfällen:

- bei einer Reihe von unabhängigen Einzelfedern nach Bild 2,
- bei der punktförmigen Berührung beliebig gewölbter Oberflächen im Rahmen der Hertzschens Voraussetzungen.

Diese Annahme allein genügt aber noch nicht, um das Problem mathematisch zu formulieren. Zusätzlich müssen z. B. noch Annahmen über die Form der Lastverteilung längs des Seiles und die Form des Eindrucksprofils getroffen werden. Das kann entweder durch eine Beziehung zwischen den beiden Formen geschehen (A) oder es können Vorschriften über die eine oder die andere Form für sich allein gemacht werden (B, C). Die einfachsten Annahmen dieser Art hierfür dürften etwa die folgenden sein:

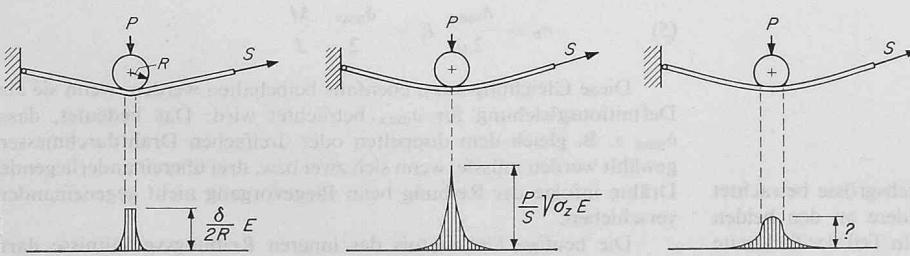


Bild 1a. Dünndrahtiges (weiches) Drahtseil schmiegt sich an harte Rolle an; Biegespannung durch Rollenkrümmung begrenzt

Bild 1b. Dickdrahtiges (hartes) Drahtseil in punktartiger Berührung mit harter Rolle (Fall Isaachsen). Biegespannung unabhängig vom Drahtdurchmesser δ

Bild 1c. Weiche Rolle schmiegt sich an Drahtseil an. Biegespannung kleiner als bei Fall b

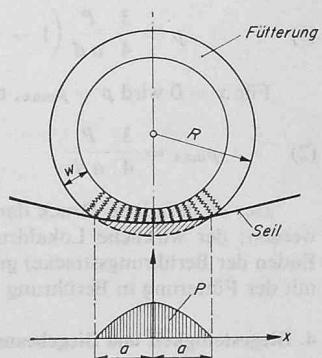


Bild 2. Rollenersatzmodell mit einer Reihe von voneinander unabhängigen Einzelfedern der Länge w (= wirkliche Futterungsdicke) als Ersatz der Futterung. Die Verteilung der Last P ist parabolartig

Bild 1. Biegespannung im rollenbelasteten Drahtseil (ohne innere Reibung) bei drei typischen Fällen. Drahtdurchmesser δ , Rollenradius R