

Die Festigkeitslehre

Lauenstein, Rudolf Stuttgart, 1902

1. Der gleichmäßig belastete Träger auf drei Stützen.

urn:nbn:de:hbz:466:1-78212

§ 10.

Die statisch unbestimmten Träger.

Statisch unbestimmt nennt man solche Träger, bei denen es nicht möglich ist, die unbekannten Größen (d. s. die Momente und Stützenwiderstände) nur mit Hilse der allgemeinen Gleichgewichtsbedingungen (§ 4 S. 16) zu bestimmen. Zur Berechnung solcher Träger sind außer den allgemeinen Gleichgewichtsbedingungen noch die Elastizitätsgleichungen Gl. 31) bis 34) S. 43 und 44 zu benutzen.

Die einfachsten Fälle der statisch unbestimmten Träger sollen in folgendem kurz besprochen werden.

1. Der gleichmäßig belaftete Trager auf drei Stuben.

Es foll vorausgesetzt werden, daß die Stützen alle in gleicher Höhe liegen und daß die Felder AC und BC die gleiche Spannweite 1 haben (Fig. 73).

Da die Durchbiegung des Punktes A gegen den Punkt C = Null ist, so erhält man, wenn die gleichmäßige Belastung wieder mit p bezeichnet wird, mit Anwendung der Gl. 36) S. 46 und Gl. 40) S. 49:

$$0 = \frac{A l^3}{3 E J} - \frac{p l^4}{8 E J}$$

Da wegen des symmetrischen Belastungszustandes A=B sein muß, so folgt aus der letzten Gleichung:

$$\mathbf{A} = \mathbf{B} = \frac{3}{8} \, \mathbf{p} \, \mathbf{l} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 64)$$

Die Summe aller drei Stützenwiderstände muß gleich der Gesamts belastung = 2 pl sein, danach wird:

$$C = \frac{10}{8} pl = \frac{5}{8} \cdot 2 pl \cdot \dots \cdot 65$$

Der Druck auf die Mittelstütze beträgt 5/8 der Gesamtbelastung. Nachdem die Stützenwiderstände mit Hilse der Elastizitätsgleichungen gefunden sind, erfolgt die weitere Behandlung des Trägers in gewohnter Weise. Das Moment in der Entsernung x vom Auflager ist:

$$\mathfrak{M}_{x} = A x - \frac{p x^{2}}{2} = \frac{3}{8} p l \cdot x - \frac{p x^{2}}{2}$$

Fügt man das Glied 1/s plx positiv und negativ hinzu, so erhält man:

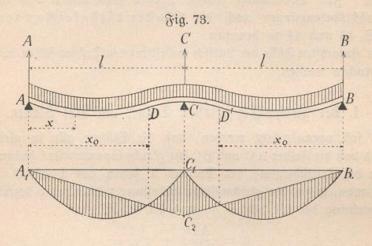
$$\mathfrak{M}_{x} = \frac{p \, l \, x}{2} - \frac{p \, k^{2}}{2} - \frac{p \, l \, x}{8} = \frac{p}{2} \, x \, (l - x) - \frac{1}{8} \, p \, l \, x$$

Das erste Glied der rechten Seite stimmt überein mit Gl. 52) S. 67, die graphische Darstellung desselben ist also eine Parabel mit der Pfeilshöhe 1/8 pl2. Das zweite Glied ist proportional x, erreicht seinen größten

Wert $^{1}/_{s}$ p 12 für x= l und läßt sich darstellen durch die Gerade A_{1} C_{2} bezw. B_{1} C_{2} (Fig. 73), wenn C_{1} $C_{2}=^{1}/_{s}$ p 12 aufgetragen wird.

Man erhält daher nach der letzten Gleichung graphisch die Momente M, wenn man von den Ordinaten der Parabel diejenigen der Geraden abzieht. Dadurch entsteht die in Fig. 73 schraffierte Momentenfläche.

Der Träger ist so durchgebogen, daß über der Mittelstütze die oberen Fasern, in den Feldern zwischen den Punkten A und D bezw. B und D' dagegen die unteren Fasern gezogen werden. In den Punkten D und D'



geht die eine Krümmung in die andere über, folglich ift in diesen Punkten das Moment = Null.

Bezeichnet man den Abstand der Punkte D und D' von den Auflagern mit x_0 , so ergibt sich, indem man $\mathfrak{M}_x=0$ setz:

$$x_0 = \frac{3}{4} l$$

Diese Trägerstücke AD und BD' können daher als an den Enden frei aufliegende Träger von der Länge 3/4 l angesehen werden. Das größte Moment für diese Trägerstücke ist:

$$\mathfrak{M} = p \cdot \sqrt[3]{4} \cdot 1 \cdot \frac{\sqrt[3]{4} \cdot 1}{8} = \frac{9}{128} \cdot p \cdot 1^2$$

Das Moment über der Mittelstüße erhält man, wenn man in dem Ausdruck Mx für x den Wert 1 einsetzt.

Man findet:

$$\mathfrak{M}_{c} = -\frac{p \, l^{2}}{8}$$

Der absolute Wert von Me ist größer als M, der gefährliche Querschnitt findet also über der Stütze C statt, und der Träger ist zu berechnen nach der Gleichung:

Diese Gleichung stimmt überein mit ber Gleichung 54) S. 68.

Danach ist das Moment über der Mittelstütze des symmetrischen gleich= mäßig belafteten Trägers von der Länge 21 auf drei in gleicher Söhe liegenden Stuten gleich dem größten Momente bes gleichmäßig belafteten, an beiden Enden frei aufliegenden Trägers von der Länge 1.

Für die Berechnung des Trägerquerschnittes kann man daher annehmen, daß die Felder AC und BC durch je einen besonderen Träger überspannt find.

Bur Berechnung ber Stütze C felbst, die z. B. aus einer Säule ober einem Unterzug bestehen tann, ift diese Annahme dagegen unzuläffig, denn der Druck, welchen zwei Ginzelträger AC und BC auf die Stütze C übertragen, würde nur = pl fein, mährend in Wirklichkeit der durchlaufende Träger ACB nach Gl. 65) einen größeren Druck auf die Mittelftütze ausübt.

Durch eine Uenderung in der Söhenlage der Stügen werden die Momente ftark beeinflußt, und zwar wird durch eine Senkung der Mittelftüge das Moment Me verkleinert, die Momente M vergrößert. Durch eine geringe Senkung der Mittelftütze läßt fich daher die Tragfähigkeit des Balkens vergrößern, wogegen eine Ueberhöhung der Mittelftütze nachteilig auf die Tragfähigkeit einwirkt. Da durch Zufälligkeiten, z. B. nachträgliches ungleichförmiges Setzen der Auflager, die Söhenlage berfelben fich gegeneinander leicht etwas verändern kann und eine genaue Ueberwachung häufig schwer durchzuführen ift, so bleibt hauptsächlich aus diesem Grunde die Anwendung der Träger auf mehreren Stügen mit Recht beschränkt, obgleich bei diesen an Material etwas gespart werden kann.

2. Der durch Einzelkräfte belaftete Trager auf drei Stuken.

Es wird auch hier wieder vorausgesett, daß die Stüten in gleicher Höhe liegen, und daß die Feldweiten AC und BC (Fig. 74) einander gleich find. Die Ginzelfräfte P follen in den Feldmitten angreifen.

Die Durchbiegung bes Bunktes A gegen ben Bunkt C ift im ganzen = Rull. Sie fest fich zusammen aus einem Teile, hervorgebracht durch den Stützenwiderstand A und aus einem andern Teile in entgegengesetzer Richtung, welcher durch die Einzelfraft P erzeugt wird.

Der Angriffspunkt E der Einzelkraft P erfährt nach Gl. 36) S. 46 durch P allein die Durchbiegung:

$$f_1 = \frac{P\left(\frac{1}{2}\right)^3}{3 \to J} = \frac{P \, l^3}{24 \to J}$$

Der Bunkt A liegt aber (Fig. 75) um das Maß:

$$f_2 = \frac{1}{2}$$
. $tg \alpha$

tiefer als der Punkt E, und da nach Gl. 38) S. 47: $tg\, \alpha = \frac{P\left(\frac{l}{2}\right)^2}{2\,E\,J}$

$$tg \alpha = \frac{P\left(\frac{l}{2}\right)^2}{2 E J}$$