

§ 8

Geldforderungen der

VEB Olbernhauer Wachsb Blumenfabrik, Olbernhau — WB Musik-Kultur Plauen —*

VEB (K) Kunstblume Sebnitz, Sebnitz (Sachsen) — Rat der Stadt Sebnitz —

an Teilnehmer gemäß § 2 Abs. 2 Buchst. d der Anord-
nung vom 28. April 1955 unterliegen unabhängig von
ihrer Höhe nicht dem RE-Verfahren.

III.

§ 9

Diese Anordnung tritt mit ihrer Verkündung in
Kraft

Berlin, den 6. Juni 1956

Deutsche Notenbank
I. V.: Todtmann
Vizepräsident

Anordnung Nr. 3*
zur Anwendung von DIN 4114, Blatt 1 und 2.
Vom 14. Mai 1956

§ 1

In DIN 4114 — Stahlbau; Stabilitätsfälle (Knickung,
Kippung, Beulung), Berechnungsgrundlagen, Vor-
schriften und Richtlinien, sind folgende Berichtigungen
vorgenommen worden:

Blatt 1 —, —, —, Vorschriften (Juli 1952 X) Abschnitt
17,1, Absatz 2, wurde wie folgt geändert:

*. wobei k den vom Belastungsfall, der Lage-
rung und dem Seitenverhältnis $a^* = a/b$ abhän-
gigen „Beulwert“ darstellt und a_e eine Bezugs-
spannung ist. Sie ist die Eulersche Knickspan-
nung eines 1 cm breiten, b cm langen, an
seinen Enden einspannungsfrei gelagerten
Blechstreifens, dessen Biegesteifigkeit durch die

Plattensteifigkeit $\frac{E t^d}{12(1 - \mu^2)}$ ersetzt* wird.
Es gilt...

Blatt 2 —, —, —, Richtlinien (Februar 1953 X)
Folgende Abschnitte wurden berichtigt:

Zu Ri 6.42:

In dem Nenner des zweiten Bruches der Formel
wird die Knick- oder Kippsicherheitszahl
eingeführt

$$s_k = s \sqrt{1 - \frac{s_z \cdot s}{S \cdot S_z} \left(0,75 + \frac{\pi^2 \cdot E \cdot J}{s^2 \cdot VK \cdot S_z} \right)}$$

Zu Ri 6.43:

In dem Nenner des zweiten Bruches der Formel
wird die Knick- oder Kippsicherheitszahl
eingeführt:

$$s_k = s \sqrt{1 + \frac{\bar{S} \cdot s}{S \cdot \bar{J}} \left(* \frac{n \cdot x - E \cdot J}{\bar{a} \cdot v_s \cdot S} \right)}$$

92. Anweisung (GBL n 1955 S. 327)

Zu Ri 6.46:

Nach Einführung des Faktors v_k heißt die
Formel:

$$s_k = \frac{\bar{s}}{\sqrt{1 - \frac{VK \cdot S \cdot \bar{J}}{12 \cdot E \cdot J \cdot s}}}$$

Zu Ri 7.52:

Die Formel „c“ heißt jetzt:

$$c = \frac{\sqrt{C_M (\beta - s)^2 / (f_l - s) Y + 0,039 (ff-s)}}{J_y}$$

Zu Ri 7.521:

Der letzte Absatz heißt richtig:

„In diesen Formeln bedeuten J_1 , J_2 und J_3 die
auf die Symmetrieachse $y-y$ bezogenen Träg-
heitsmomente der Querschnittsteile F_1 , F_2 und
 F_3 nach Bild 11.“

Zu Ri 12.25:

Im letzten Absatz, Zeile 3, heißt es richtig:

$$\bar{y}_c = 0$$

Zu Ri 17.12:

Die Formel für die ideale Vergleichsspannung
heißt:

$$s_{VKi} = s_{VKi} / (1 + 12 \cdot \dots) - 12$$

Tafel 9, Zeile 1:

Die untere Formel der Spalte „Mindeststeifig-
keit“ heißt richtig:

$$y^* = (0,53 + 0,47 \frac{1}{\nu}) j y_{18} (1 + 2 \delta) - I J \frac{1 + 2 \delta}{2}$$

Tafel 9, Zeile 7:

In der zweiten Spalte heißt es über der Zeich-
nung für die Normalspannungen richtig:

$$\psi = -1$$

Bild 28:

In der Bildunterschrift heißt es richtig:
(Tafel 10, Reihe 4)

Bild 29:

In der Bildunterschrift heißt es richtig:
(Tafel 10, Reihe 5)

§ 2

Diese Anordnung tritt mit ihrer Verkündung in
Kraft

Berlin, den 14. Mai 1956

Ministerium für Aufbau
I. V.: K o s e l
Staatssekretär

Berichtigung

Das Ministerium für Aufbau weist darauf hin, daß
im § 2 der Anordnung vom 23. März 1956 über die An-
wendung von Typen für gesellschaftliche Bauten —
Vorläufige zentrale Typenliste — (GBL II S. 85) die
Bezeichnung des Typs „Kinderkrippenanbau mit
24 Plätzen (TypenVorprojekte)“ statt „SVB 641.25“ rich-
tig heißen muß „SVB 641.24“.