



UNIVERSITÄTS-  
BIBLIOTHEK  
PADERBORN

## **Die Statik im Stahlbetonbau**

**Beyer, Kurt**

**Berlin [u.a.], 1956**

Beziehung zwischen Kraftebene und Biegungsebene

---

[urn:nbn:de:hbz:466:1-74292](https://nbn-resolving.org/urn:nbn:de:hbz:466:1-74292)

Die Funktionen  $\omega_R$  und  $\omega''_D$  sind symmetrisch zur Mitte, die Funktion  $\omega''_D$  ist antisymmetrisch;  $\omega_D$  und  $\omega'_D$ ,  $\omega_M$  und  $\omega'_M$ ,  $\omega_\varphi$  und  $\omega'_\varphi$ ,  $\omega_P$  und  $\omega'_P$ ,  $\omega_r$  und  $\omega'_r$  sind einander spiegelbildlich gleich. Die Funktionswerte sind in den Tabellen 22, 23, S. 116, 117 und 121 enthalten.

Tabelle 23. Funktionswerte  $\omega_r$  und  $\omega'_r$ .

$\omega_r$												
$\xi$	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9		
0,0	0,0000	0,0001	0,0004	0,0009	0,0015	0,0024	0,0034	0,0046	0,0059	0,0074	0,0090	0,9
1	0090	0108	0127	0147	0169	0191	0215	0240	0266	0292	0320	8
2	0320	0348	0378	0407	0438	0469	0500	0532	0564	0597	0630	7
3	0630	0663	0696	0730	0763	0796	0829	0862	0895	0928	0960	6
4	0960	0992	1023	1054	1084	1114	1143	1171	1198	1225	1250	5
5	1250	1274	1298	1320	1341	1361	1380	1397	1413	1427	1440	4
6	1440	1451	1461	1469	1475	1479	1481	1481	1480	1476	1470	3
7	1470	1462	1451	1439	1424	1406	1386	1363	1338	1311	1280	2
8	1280	1247	1210	1171	1129	1084	1035	0984	0929	0871	0810	1
0,9	0,0810	0,0745	0,0677	0,0605	0,0530	0,0451	0,0369	0,0282	0,0192	0,0098	0,0000	0,0
		9	8	7	6	5	4	3	2	1	0	$\xi$

$\omega'_r$

### 20. Die Biegelinie des geraden Stabes.

Der Verschiebungszustand eines Stabes, dessen Querschnittsabmessungen gegenüber der Stablänge klein sind und dessen Oberfläche durch parallele Erzeugende gebildet wird, ist durch die elastische Bewegung der Querschnitte, also nach (42) durch deren Komponenten  $u_0, v_0, w_0$  und  $\psi_x, \psi_y, \psi_z$  bestimmt. Sie beschreiben die elastische Linie des Stabes durch die Ausbiegung, die Krümmung und Windung der Achse.

**Beziehung zwischen Kraftebene und Biegungsebene.** Die Verdrillung  $\psi_x$  der Stabachse wird meist durch die Form des Querschnitts und durch die Eintragung der äußeren Kräfte vermieden. Die Spur  $s$  der Kraftebene verläuft dann durch den Querpunkt des Stabquerschnitts, der in der Regel mit dem Schwerpunkt zusammenfällt, und schließt im allgemeinen mit der Hauptträgheitsachse  $z$  des Querschnitts einen Winkel  $(z, \hat{s})$  ein. Zwei benachbarte Querschnitte neigen sich relativ zueinander um eine die Stabachse winkelrecht kreuzende Achse. Sie ist die Nulllinie  $n$  der Normalspannungen  $\sigma_x$  und damit der zu  $s$  zugeordnete Durchmesser der Trägheitsellipse, welcher mit der positiven Richtung der Hauptträgheitsachse  $z$  den Winkel  $(z, \hat{n})$  bildet.

$$\operatorname{tg}(z, \hat{s}) \cdot \operatorname{tg}(z, \hat{n}) = -\frac{J_z}{J_y} \tag{192}$$

$J_y$  und  $J_z$  sind die Hauptträgheitsmomente des Querschnitts. Die Biegungsebene mit der elastischen Linie steht senkrecht zur Nulllinie.

In der Regel fällt die Spur  $s$  der Kraftebene mit einer Hauptträgheitsachse zusammen ( $(z, \hat{s}) = 0$  oder  $180^\circ$ ). Dann ist die Kraftebene gleichzeitig Ebene der Biegung.

**Ableitung der Differentialgleichung aus den Schnittkräften.** Die Annahme einer ebenen Verschiebung der Querschnitte schließt die Mitwirkung der Schubspannungen bei der Formänderung des Stabes aus. Die technische Theorie der Balkenbiegung ist daher nur brauchbar, wenn die Schubspannungen gegenüber den Normalspannungen so klein sind, daß die Annahme einer mittleren Gleitung  $\gamma_{xy,0}$  und  $\gamma_{xz,0}$  für alle infinitesimalen Prismen des Stabteils  $ds$  genügt.

Die beiden Querschnitte, welche einen infinitesimalen Stabteil  $ds$  begrenzen, sind beim geraden Stabe parallel, beim gekrümmten Stabe im Winkel  $d\alpha$  geneigt. Decken sich die Spur  $s$  der Kraftebene und die Hauptträgheitsachse  $z$ , also auch