

# Beitrag zur Berechnung von zusammengesetzten Zylinder-, Kegel- und Kugelschalen für den Silo-, Behälter- und Turmbau

Autor(en): **Hampe, E. / Köppler, H. / Schweisinger, P.**

Objektyp: **Article**

Zeitschrift: **IABSE publications = Mémoires AIPC = IVBH Abhandlungen**

Band (Jahr): **28 (1968)**

PDF erstellt am: **23.07.2024**

Persistenter Link: <https://doi.org/10.5169/seals-22170>

## **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

## **Haftungsausschluss**

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

# **Beitrag zur Berechnung von zusammengesetzten Zylinder-, Kegel- und Kugelschalen für den Silo-, Behälter- und Turmbau**

*Contribution to the Design of Cylindrical, Conical and Spherical Built-up Shells for the Construction of Silos, Tanks and Towers*

*Contribution au calcul de coques composées cylindriques cóniques sphériques pour la construction de silos, de réservoirs et de tours.*

E. HAMPE

H. KÖPPLER

P. SCHWESINGER

Prof. Dr.-Ing. habil.

Dr.-Ing.

Dipl.-Ing.

Institut für Stahlbeton und Spannbeton  
Hochschule für Architektur und Bauwesen, Weimar, DDR

## **1. Einleitung**

Rotationssymmetrische Flächentragwerke finden auf den Gebieten des Behälterbaues, des Silobaues, des Turm- und Schornsteinbaues umfangreiche Anwendungen. Dabei werden diese Schalenformen sehr oft miteinander kombiniert verwendet. So z.B. bei Verwendung von Zylinder- und Kegelschalen für die Ausbildung von Turmfundamenten, für Wassertürme usw.

Die Berechnung des Schnittkraftzustandes solcher kombinierter Schalentragwerke ist im allgemeinen ohne grundsätzliche Schwierigkeiten durchzuführen.

Jedoch ist der Rechenaufwand vor allem für die Beurteilung hinsichtlich einer statisch oder ökonomisch optimalen Ausbildung im allgemeinen noch recht erheblich.

Die Aufgabe des vorliegenden Beitrages soll es sein, für die Berechnung einfacher Kombinationen von Zylinder-, Kegel- und Kugelschale einige Rechenhilfsmittel bereitzustellen, mit denen die Ermittlung der Übergangsschnittkräfte zwischen den einzelnen Schalenformen in einer einfachen Form möglich wird.

Dabei werden die in [1] bereitgestellten Berechnungsgrundlagen verwendet. Die untersuchten Kombinationen können auch als statisch unbestimmte

Hauptsysteme für mehrfach zusammengesessene rotationssymmetrische Schalen verwendet werden.

Für die nachfolgenden Untersuchungen gelten folgende Bezeichnungen:

$$\begin{aligned}
 h_Z &= \text{Wanddicke des Zylinders} \\
 h_{Ke} &= \text{Wanddicke des Kegels} \\
 h_{Ku} &= \text{Wanddicke der Kugel} \\
 \lambda_h &= \frac{h_{Ke}}{h_Z} \text{ bzw. } \frac{h_{Ku}}{h_Z} \\
 B_Z &= \frac{E h_Z^3}{12(1-\mu^2)} \quad (\text{Biegesteifigkeit des Zylinders}) \\
 k_Z &= \frac{\sqrt[4]{3(1-\mu^2)}}{\sqrt{a h_Z}} \\
 B_{Ke} &= \frac{E h_{Ke}^3}{12(1-\mu^2)} \quad (\text{Biegesteifigkeit des Kegels}) \\
 k_{Ke} &= k_Z \sqrt{\frac{\sin \alpha_0}{\lambda_h}} \\
 B_{Ku} &= \frac{E h_{Ku}^3}{12(1-\mu^2)} \quad (\text{Biegesteifigkeit der Kugel}) \\
 k_{Ku} &= k_Z \sqrt{\frac{\sin \psi_0}{\lambda_h}}
 \end{aligned}$$

$F$ - und  $G$ -Werte werden aus [1], Band 4, entnommen.

## 2. Berechnung der Übergangsschnittkräfte zwischen den einzelnen Schalenformen

Zur Berechnung der Übergangsschnittkräfte von zusammengesetzten Schalentragsystemen stehen mit dem Kraftgrößenverfahren, dem Formänderungsverfahren und den iterativen Methoden mehrere Möglichkeiten zur Verfügung. Ausführliche Darlegungen zu diesen Möglichkeiten finden sich z.B. in [1], Band 4.

Bei der hier vorliegenden Kombination von jeweils 2 verschiedenen Schalen ist die Anwendung der Kraftgrößenmethode im allgemeinen am sinnvollsten. Diese Methode wird demnach hier auch zur Ermittlung der Übergangsschnittkräfte verwendet.

Die Durchführung der Untersuchungen wird an der Kombination Zylinderschale — Kugelschale erläutert, für die anderen Schalenkombinationen werden nur die Ergebnisse angegeben; die Berechnung erfolgte analog.

Die Berechnungsgrundlagen sind für hohe und flache Kugelschalen verschieden. Die Lösungen für die hohe Kugelschale lassen sich in Abhängigkeit von trigonometrischen und hyperbolischen Funktionen angeben, die für flache



Aus der Wirkung der Überzähligen  $X_2 = 1,0$  [Mpm/m]:

Gegenseitige Verschiebung:

$$\delta_{21} = \frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{1}{\lambda_h^2} \right).$$

Gegenseitige Verdrehung:

$$\delta_{22} = \frac{1}{B_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} + \frac{1}{\lambda_h^2 \sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}} \right).$$

Insgesamt ergeben sich die gegenseitigen Formänderungen zwischen Zylinderschale und Kugelschale zu

$$\begin{aligned} \text{Gegenseitige Verschiebung } & \delta_{10} + X_1 \delta_{11} + X_2 \delta_{12} \\ \text{Gegenseitige Verdrehung } & \delta_{20} + X_1 \delta_{21} + X_2 \delta_{22} \end{aligned} \quad (1)$$

Die Erfüllung der Verträglichkeitsbedingung erfordert, daß die gegenseitigen Formänderungen Null sind. Daraus ergibt sich das Gleichungssystem

$X_1$	$X_2$	
$\delta_{11}$	$\delta_{12}$	$-\delta_{10}$
$\delta_{21}$	$\delta_{22}$	$-\delta_{20}$

Die Lösungen dieser Bedingungsgleichungen geben wir in nachstehender allgemeiner Form an

$$\begin{aligned} X_1 &= \beta_{11} \delta_{10} + \beta_{12} \delta_{20}, \\ X_2 &= \beta_{21} \delta_{10} + \beta_{22} \delta_{20}. \end{aligned} \quad (2)$$

Die in dieser allgemeinen Form verwendeten  $\beta$ -Werte sind für die einzelnen Schalenkombinationen wie folgt einheitlich anzugeben:

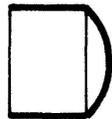
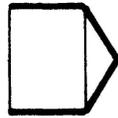
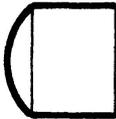
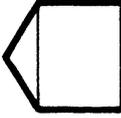
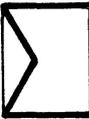
$$\begin{aligned} \beta_{11} &= -2 B_Z k_Z^3 \Phi_{11}, \\ \beta_{12} = \beta_{21} &= B_Z k_Z^2 \Phi_{12}, \\ \beta_{22} &= -B_Z k_Z \Phi_{22}. \end{aligned} \quad (3)$$

Zur Berechnung der  $\Phi$ -Werte sind in Tafel 1 die für die einzelnen Schalenformen anzuwendenden Formeln angegeben. Ein Auszug aus der umfangreichen numerischen Auswertung dieser Beziehungen wird in Tafel 2 angegeben.

Damit ist die Berechnung der  $\beta$ -Werte für alle hier angegebenen Schalenformen möglich.

Die Berechnung der Belastungsglieder  $\delta_{10}$  und  $\delta_{20}$  läßt sich mit den in den Tafeln 3 bis 8 zusammengestellten Formeln durchführen. In diesen Tafeln sind die Belastungszahlen in Abhängigkeit von den wichtigsten Belastungsfällen und den wichtigsten Zuordnungen zwischen Zylinderschale, Kugel-

Tafel 1. Zusammenstellung der allgemeinen  $\Phi$ -Werte für die verschiedenen Schalenkombinationen.

Schalenformen		$\Phi_{11}$	$\Phi_{12}$	$\Phi_{22}$
Form 1 	Form 5 	$F_{3Z} + \frac{F_{1Z}}{\lambda_h^2 \sqrt{\lambda_h} \sin \alpha_0} R_3$ $\frac{F_{1Z}}{\lambda_h^2}$	$-\frac{F_{2Z} + \frac{F_{1Z} R_2}{\lambda_h^2}}{N}$	$F_{4Z} + \frac{F_{1Z} \sqrt{\lambda_h} \sin \alpha_0}{\lambda_h^2} R_1$ $\frac{F_{1Z}}{N}$
Form 2 	Form 6 			
Form 3 	Form 7 		$-\frac{F_{2Z} - \frac{F_{1Z} R_2}{\lambda_h^2}}{N}$	
Form 4 	Form 8 			

$$N = 1 + \frac{F_{1Z}}{2} + \frac{1}{\lambda_h^2} \left[ \frac{F_{4Z}}{\sqrt{\lambda_h} \sin \alpha_0} R_3 + F_{3Z} \sqrt{\lambda_h} \sin \alpha_0 R_1 \pm F_{2Z} R_2 + \frac{F_{1Z}}{2 \lambda_h^2} (2 R_1 R_3 - R_2^2) \right]$$

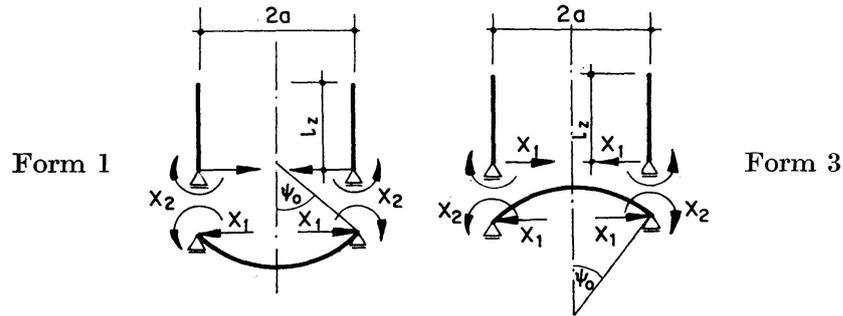
Anmerkung: Bei den  $\Phi$ -Werten der Kugelschale ist der Ausdruck  $\sin \alpha_0$  durch  $\sin \psi_0$  zu ersetzen. Vorzeichenregel für Klammerausdruck von N: oberes Vorzeichen Form 1, 5, 9, 2, 6, 10; unteres Vorzeichen Form 3, 7, 4, 8.

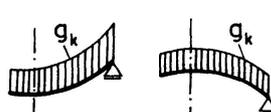
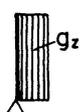
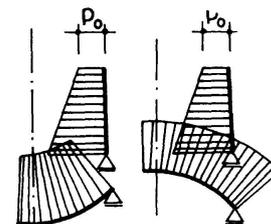
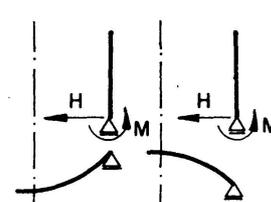
Tafel 2. Zahlentafel der  $\Phi$ -Werte in Abhängigkeit von den Parametern  $\lambda_h$ ,  $\alpha_0$  bzw.  $\psi_0$  und  $kl$ 

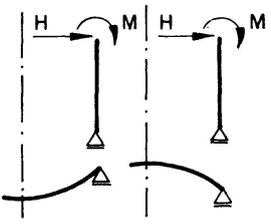
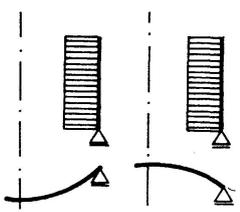
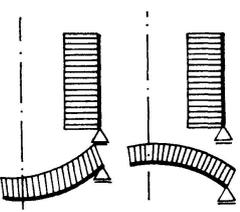
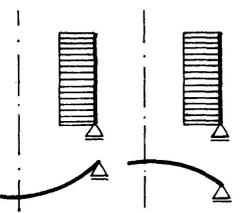
			Schalenformen										
$\lambda_h$	$\alpha_0$ $\psi_0$	$kl$	$\Phi_{11}$			$\Phi_{12}$			$\Phi_{22}$				
			1, 2, 5, 6, 9, 10	3, 4, 7, 8	4	5	6	7	8	9	10	11	
0,6	30°	0,5	0,246788	0,562280	-0,077818	-0,284510	0,077818	0,284510	0,046479	0,106159			
		0,9	0,269876	0,669693	-0,028656	-0,461884	0,028656	0,461884	0,106561	0,264320			
		1,5	0,356708	0,680504	0,066631	-0,453899	-0,066631	0,453899	0,159907	0,305060			
		3,0	0,440913	0,738987	0,128993	-0,459570	-0,128993	0,459570	0,183470	0,307503			
		5,0	0,442662	0,742777	0,129440	-0,462192	-0,129440	0,462192	0,183644	0,308497			
	45°	0,5	0,232993	0,510173	-0,075449	-0,265466	0,075449	0,265466	0,047412	0,104216			
		0,9	0,250292	0,636373	-0,029088	-0,479548	0,029088	0,479548	0,116454	0,295453			
		1,5	0,325807	0,644136	0,069340	-0,490462	-0,069340	0,490462	0,182832	0,362165			
		3,0	0,397455	0,684396	0,134085	-0,490808	-0,134085	0,490808	0,212429	0,365800			
		5,0	0,398716	0,687751	0,134527	-0,493540	-0,134527	0,493540	0,212648	0,367026			
	60°	0,5	0,223400	0,476946	-0,073633	-0,251815	0,073633	0,251815	0,047807	0,102140			
		0,9	0,239121	0,609041	-0,029138	-0,481678	0,029138	0,481678	0,122223	0,310925			
		1,5	0,306215	0,618409	0,070534	-0,507473	-0,070534	0,507473	0,197181	0,397295			
		3,0	0,372178	0,649559	0,136348	-0,505251	-0,136348	0,505251	0,230822	0,402377			
		5,0	0,373248	0,652648	0,136785	-0,508018	-0,136785	0,508018	0,231073	0,403747			
1,0	30°	0,5	0,428780	0,716649	-0,184464	-0,364658	0,184464	0,364658	0,078788	0,131838			
		0,9	0,438687	1,012286	-0,208572	-0,826739	0,208572	0,826739	0,220160	0,508166			
		1,5	0,488951	1,052003	-0,096398	-0,945959	0,096398	0,945959	0,360441	0,776232			
		3,0	0,583543	1,128404	-0,000095	-0,933526	0,000095	0,933526	0,413566	0,799718			
		5,0	0,585810	1,137939	-0,000081	-0,042775	0,000081	0,042775	0,414177	0,804719			

45°	0,5	0,408525	0,666762	-0,177528	-0,342282	0,177528	0,342282	0,077980	0,127264
	0,9	0,418528	0,958205	-0,207146	-0,813384	0,207146	0,813384	0,228594	0,522954
	1,5	0,459300	1,014617	-0,098457	-0,990558	0,098457	0,990558	0,391562	0,864550
	3,0	0,541842	1,069408	-0,000098	-0,975493	0,000098	0,975493	0,455999	0,900912
	5,0	0,543229	1,078268	-0,000083	-0,985147	0,000083	0,985147	0,456742	0,906777
60°	0,5	0,395041	0,635195	-0,172769	-0,327556	0,172769	0,327556	0,077295	0,124045
	0,9	0,406301	0,916486	-0,204972	-0,794527	0,204972	0,794527	0,232790	0,525452
	1,5	0,441730	0,982150	-0,098998	-1,002655	0,098998	1,002655	0,409507	0,910212
	3,0	0,516178	1,026187	-0,000098	-0,987699	0,000098	0,987699	0,481151	0,956479
	5,0	0,517899	1,034520	-0,000083	-0,997400	0,000083	0,997400	0,481979	0,962736
30°	0,5	0,598435	0,807083	-0,280480	-0,407502	0,280480	0,407502	0,106248	0,143362
	0,9	0,669294	1,226069	-0,450993	-1,045891	0,450993	1,045891	0,353499	0,647633
	1,5	0,685643	1,338657	-0,393020	-1,378651	0,393020	1,378651	0,625937	1,223119
	3,0	0,775441	1,421678	-0,284189	-1,354074	0,284189	1,354074	0,711261	1,304048
	5,0	0,779529	1,437655	-0,286263	-1,372460	0,286263	1,372460	0,713333	1,315870
45°	0,5	0,576501	0,768396	-0,271063	-0,389255	0,271063	0,389255	0,104385	0,139216
	0,9	0,645985	1,165182	-0,442553	-1,010582	0,442553	1,010582	0,356522	0,643156
	1,5	0,658368	1,290910	-0,394325	-1,387624	0,394325	1,387624	0,653704	1,281437
	3,0	0,737273	1,356709	-0,285515	-1,365704	0,285515	1,365704	0,752001	1,384085
	5,0	0,740753	1,371603	-0,287572	-1,384077	0,287572	1,384077	0,754268	1,396775
60°	0,5	0,561362	0,743551	-0,264776	-0,377307	0,264776	0,377307	0,103081	0,136420
	0,9	0,630351	1,121976	-0,435395	-0,981475	0,435395	0,981475	0,357114	0,635955
	1,5	0,641402	1,251726	-0,392658	-1,376160	0,392658	1,376169	0,688092	1,304345
	3,0	0,713472	1,308553	-0,284472	-1,356546	0,284472	1,356546	0,774239	1,420651
	5,0	0,716755	1,322592	-0,286501	-1,374559	0,286501	1,374559	0,776625	1,433628

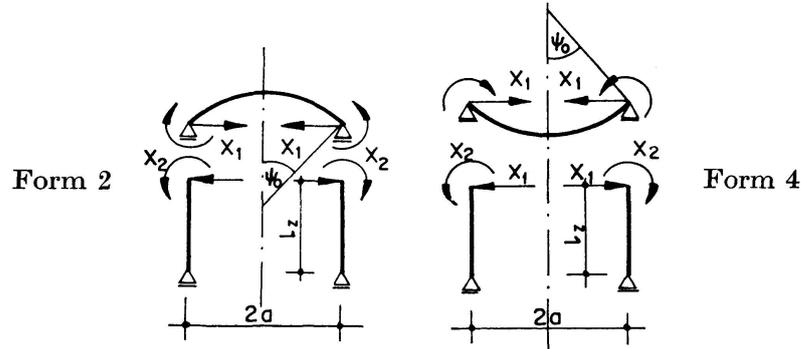
Tafel 3. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 1 und 3



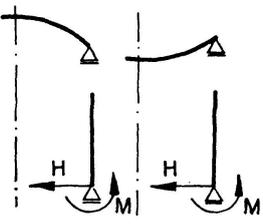
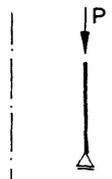
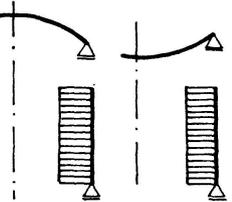
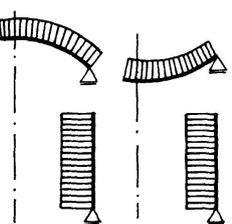
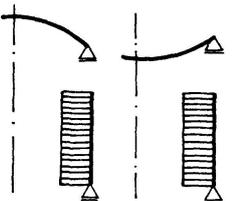
Belastung		
Eigengewicht $g_k$ 	$\delta_{10}$	$\pm \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \left( 1 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0 \right. \\ \left. + 2 a k_Z \cos \psi_0 \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}}{\lambda_h} R_1 + \mu \right)$
	$\delta_{20}$	$- \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4 a} \frac{2}{\lambda_h} \left[ 1 + \frac{a^2 k_Z^2 \cot \psi_0}{\lambda_h (1 + \cos \psi_0)} R_2 + \frac{\mu}{2} \right]$
Eigengewicht $g_z$ 	$\delta_{10}$	$- \frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4} \frac{l_z}{a} \mu$
	$\delta_{20}$	$\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4 a} \mu$
Flüssigkeitsfüllung ( $\gamma_F$ ) konstanter Druck ( $p_0$ ) 	$\delta_{10}$	$- \frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4} \left[ 1 \mp \frac{1}{2 \lambda_h \sin \psi_0} \left( 1 \mp \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a}{l_p} \right) \right. \\ \left. \pm \left( a k_Z \cot \psi_0 \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}}{\lambda_h^2} R_1 \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{\mu}{2 \lambda_h \sin \psi_0} \right) \left( 1 \pm \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a}{l_p} \right) \right]$
	$\delta_{20}$	$\frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4} \left[ \left( 1 \mp \frac{1}{\lambda_h \sin \psi_0} \right) \frac{a}{l_p} \right. \\ \left. - \frac{a^2 k_Z^2 \cot \psi_0}{\lambda_h^2} R_2 \left( 1 \pm \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a}{l_p} \right) \right]$
Randschnittkräfte 	$\delta_{10}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} - M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$
	$\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( -H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_3}{F_1} \right)$

<p>Randschnittkräfte</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
<p>Auflast</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- \frac{P}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{a}$ $0$
<p>Temperatur <math>t = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- a a_t \alpha_t$ $0$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} + R_2 \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} R_3 \right)$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

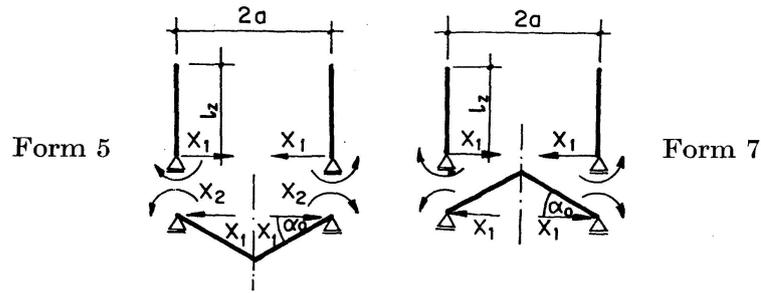
Tafel 4. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 2 und 4

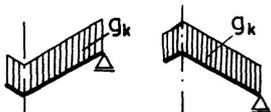
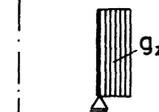
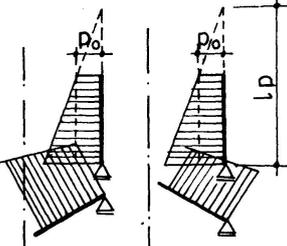
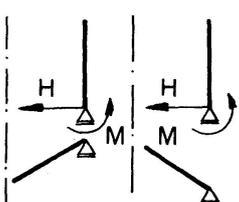


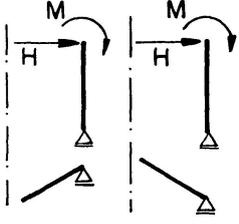
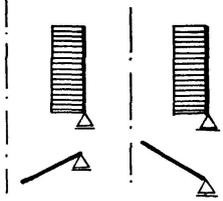
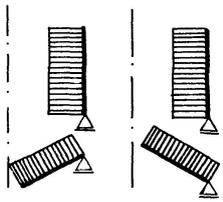
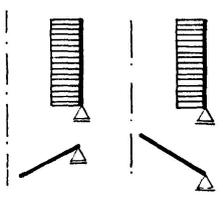
Belastung		
<p>Eigengewicht <math>g_k</math></p>	$\delta_{10}$          $\delta_{20}$	$\mp \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \left( 1 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0 + 2 a k_Z \cos \psi_0 \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}}{\lambda_h} R_1 + \mu \right)$ $\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{2}{\lambda_h} \left[ 1 + \frac{a^2 k_Z^2 \cot \psi_0}{\lambda_h (1 + \cos \psi_0)} R_2 + \frac{\mu}{2} \right]$
<p>Eigengewicht <math>g_z + g_k</math></p> <p><math>G_k = \frac{g_k a}{1 + \cos \psi_0}</math></p>	$\delta_{10}$          $\delta_{20}$	$\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{1 + \cos \psi_0}$ $-\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{a}$
<p>Flüssigkeitsfüllung (<math>\gamma_F</math>) konstanter Druck (<math>p_0</math>)</p>	$\delta_{10}$          $\delta_{20}$	$\frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4} \left\{ 1 \mp \frac{1}{2 \lambda_h \sin \psi_0} \left( 1 \pm \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a \gamma_F}{p_0} \right) \right.$ $\left. \pm \left[ a k_Z \cot \psi_0 \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}}{\lambda_h^2} R_1 + \frac{\mu}{2} \left( \frac{1}{\lambda_h \sin \psi_0} \mp 1 \right) \right] \left( 1 \mp \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a \gamma_F}{p_0} \right) \right\}$ $-\frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4} \frac{a}{\lambda_h^2} \left[ \left( 1 \mp \frac{1}{\lambda_h \sin \psi_0} \right) \frac{a \gamma_F}{p_0} + \frac{a^2 k_Z^2 \cot \psi_0}{\lambda_h^2} R_2 \left( 1 \mp \frac{2 - \cos \psi_0 - \cos^2 \psi_0}{3 \sin \psi_0 (1 + \cos \psi_0)} \frac{a \gamma_F}{p_0} \right) \right]$
<p>Randschnittkräfte</p>	$\delta_{10}$          $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} + M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_3}{F_1} \right)$

<p>Randschnittkräfte</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
<p>Auflast</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{P}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{a}$ $0$
<p>Temperatur <math>t = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$a a_t \alpha_t$ $0$
<p>Temperatur <math>\Delta t = t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \mp R_2 \right)$ $-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \psi_0}} R_3 \right)$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^3} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

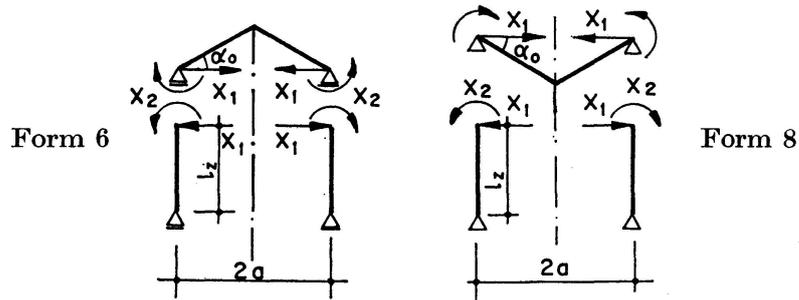
Tafel 5. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 5 und 7

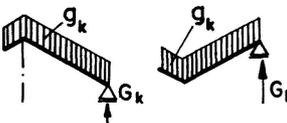
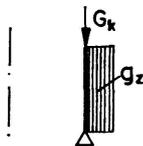
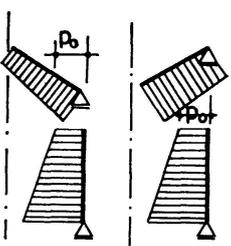
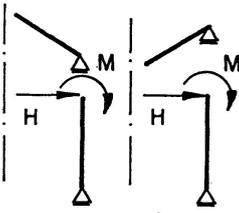


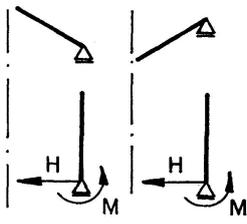
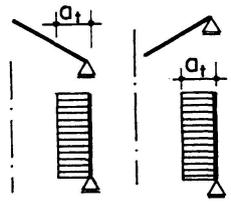
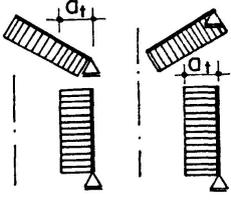
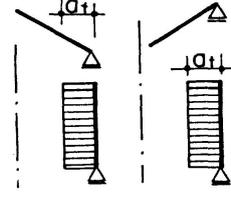
Belastung		
Eigengewicht $g_k$ 	$\delta_{10}$	$\pm \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left( \cos \alpha_0 - a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} R_1 - \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0} \right)$
	$\delta_{20}$	$\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4 a} \frac{1}{\lambda_h \sin^2 \alpha_0} \left( 2 \cos^2 \alpha_0 - \frac{1}{2} - a^2 k_Z^2 \frac{\sin \alpha_0}{\lambda_h} R_2 - \mu \sin^2 \alpha_0 \right)$
Eigengewicht $g_z$ 	$\delta_{10}$	$-\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4} \frac{l_z}{a} \mu$
	$\delta_{20}$	$\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4 a} \mu$
Flüssigkeitsfüllung ( $\gamma_F$ ) konstanter Druck ( $p_0$ ) 	$\delta_{10}$	$-\frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4} \left[ \left( 1 \mp \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \pm \frac{1}{\lambda_h} \left( a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} R_1 + \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0} \right) \left( \cot \alpha_0 \pm \frac{a}{3 l_p} \right) \right]$
	$\delta_{20}$	$\frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4 a} \left[ \frac{a}{l_p} + \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left( \frac{3}{2} \cot \alpha_0 \mp \frac{7a}{6 l_p} \right) - \frac{a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2} R_2 \left( \cot \alpha_0 \pm \frac{a}{3 l_p} \right) \right]$
Randschnittkräfte 	$\delta_{10}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} - M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$
	$\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( -H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_3}{F_1} \right)$

<p>Randschnittkräfte</p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
<p>Auflast</p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$- \frac{P}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{a}$ <p>0</p>
<p>Temperatur <math>t = a_t</math></p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	<p><math>- a a_t \alpha_t</math></p> <p>0</p>
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \mp R_2 \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} R_3 \right)$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

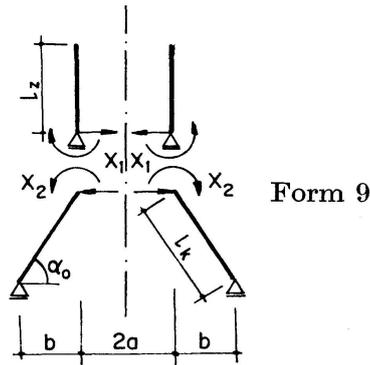
Tafel 6. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 6 und 8

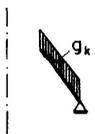
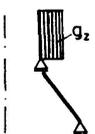
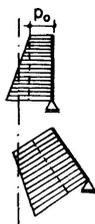
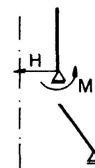


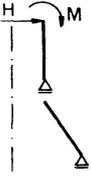
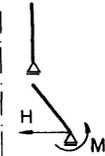
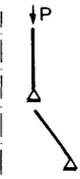
Belastung		
<p>Eigengewicht <math>g_k</math></p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\pm \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left( \cos \alpha_0 - a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} R_1 - \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0} \right)$ $- \frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4 a} \frac{1}{\lambda_h \sin^2 \alpha_0} \left( 2 \cos^2 \alpha_0 - \frac{1}{2} - a^2 k_Z^2 \frac{\sin \alpha_0}{\lambda_h} R_2 - \mu \sin^2 \alpha_0 \right)$
<p>Eigengewicht <math>g_z + g_k</math></p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0}$ $\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4 a} \mu$
<p>Flüssigkeitsfüllung (<math>\gamma_F</math>) konstanter Druck (<math>p_0</math>)</p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4} \left\{ \left( 1 \mp \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \pm \left[ a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} R_1 + \frac{\mu}{2} \left( \frac{1}{\lambda_h \cos \alpha_0} \mp \tan \alpha_0 \right) \right] \left( \cot \alpha_0 \mp \frac{a \gamma_F}{3 p_0} \right) \right\}$ $- \frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4 a} \left[ 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left( \frac{3}{2} \cot \alpha_0 \pm \frac{7 a \gamma_F}{6 p_0} \right) + \frac{a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2} R_2 \left( \cot \alpha_0 \mp \frac{a \gamma_F}{3 p_0} \right) \right]$
<p>Randschnittkräfte</p> 	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} + M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_3}{F_1} \right)$

<p>Randschnittkräfte</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
<p>Auflast</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{P}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{a}$ $0$
<p>Temperatur <math>t = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$a a_t \alpha_t$ $0$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \mp R_2 \right)$ $-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} R_3 \right)$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $-\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

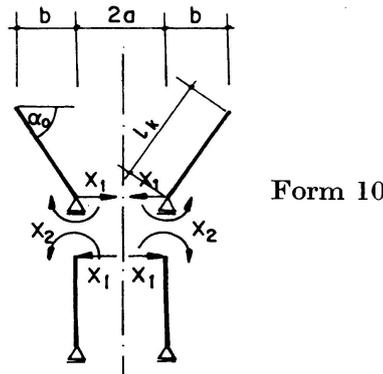
Tafel 7. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 9



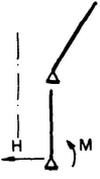
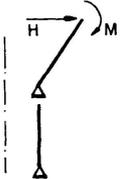
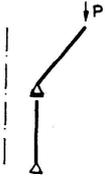
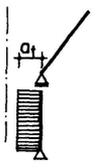
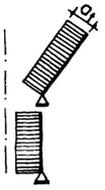
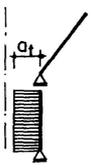
Belastung		
Eigengewicht $g_k$ 	$\delta_{10}$	$-\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left( \frac{\cos \alpha_0}{2} + k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} \frac{2ab + b^2}{a+b} T_1 \right)$
	$\delta_{20}$	$\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4 a} \frac{1}{\lambda_h \sin^2 \alpha_0} \left( 2 \cos^2 \alpha_0 - 2 k_Z^2 \frac{\sin \alpha_0}{\lambda_h} \frac{2a^2 b + ab^2}{a+b} T_2 - \mu \sin^2 \alpha_0 \right)$
Eigengewicht $g_z$ 	$\delta_{10}$	$-\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4} \left[ 2 l_Z k_Z \cot \alpha_0 \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} \left( R_1 + \frac{a}{a+b} T_1 \right) + \mu \frac{l_Z}{a} \left( 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \right]$
	$\delta_{20}$	$-\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4 a} \left[ \frac{l_Z \cos \alpha_0}{a \lambda_h \sin \alpha_0} + 2 a l_Z k_Z^2 \frac{\cot \alpha_0}{\lambda_h^2} \left( R_2 + \frac{2a}{a+b} T_2 \right) - \mu \right]$
Flüssigkeitsfüllung ( $\gamma_F$ ) konstanter Druck ( $p_0$ ) 	$\delta_{10}$	$-\frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4} \left\{ 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} - a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2 a (a+b)} T_1 \cdot \left[ (2ab + b^2) \cot \alpha_0 + \frac{3ab^2 + 2b^3}{3l_p} \right] \right\}$
	$\delta_{20}$	$\frac{l_p \gamma_F}{4 B_Z k_Z^4 a} \left\{ \left( 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \frac{a}{l_p} - \frac{2 \cos \alpha_0}{\lambda_h \sin^2 \alpha_0} + \frac{2a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2 a (a+b)} T_2 \left[ (2ab + b^2) \cot \alpha_0 + \frac{3ab^2 + 2b^3}{3l_p} \right] \right\}$
Randschnittkräfte 	$\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} - M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$
	$\delta_{10}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( -H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2F_3}{F_1} \right)$

<p>Randschnittkräfte</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
<p>Randschnittkräfte</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} T_1 - M \frac{k_Z}{\lambda_h^2} 2 T_2 \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{1}{\lambda_h^2} 2 T_2 - M \frac{k_Z}{\lambda_h^2 \sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} 2 T_3 \right)$
<p>Auflast</p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- \frac{P}{4 B_Z k_Z^4 a} \left[ \frac{2 a k_Z \cot \alpha_0 \sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} \left( R_1 + \frac{a}{a + l_k \cos \alpha_0} T_1 \right) + \mu \left( 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \right]$ $- \frac{P}{4 B_Z k_Z^4 a^2} \cot \alpha_0 \left[ \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} + \frac{2 a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2} \left( R_2 + \frac{a}{a + l_k \cos \alpha_0} 2 T_2 \right) \right]$
<p>Temperatur <math>t = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- a a_t \alpha_t$ $0$
<p>Temperatur <math>\Delta t = t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} - R_2 + 2 T_2 \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left[ \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} (R_3 - T_3) \right]$
<p>Temperatur <math>t_a - t_i = a_t</math></p> 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

Tafel 8. Belastungszahlen für verschiedene Lastfälle der Schalenkombination Form 10



<p style="text-align: center;">Belastung</p> <p>Eigengewicht <math>g_k</math></p>	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$-\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left[ \cos \alpha_0 - \left( a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} R_1 - \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0} \right) \left( 2 + \frac{b}{a} \right) \frac{b}{a} \right]$ $-\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4 a} \frac{1}{\lambda_h \sin^2 \alpha_0} \left[ 2 \cos^2 \alpha_0 + \left( \frac{1}{2} + a^2 k_Z^2 \frac{\sin \alpha_0}{\lambda_h} R_2 \right) \left( 2 + \frac{b}{a} \right) \frac{b}{a} - \mu \sin^2 \alpha_0 \right]$
<p>Eigengewicht <math>g_z + g_k</math></p> <p><math>G_k = \frac{g_k b}{2 \cos \alpha_0} \left( 2 + \frac{b}{a} \right)</math></p>	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{g_k}{4 B_Z k_Z^4} \frac{\mu}{2 \cos \alpha_0} \frac{b}{a} \left( 2 + \frac{b}{a} \right)$ $-\frac{g_z}{4 B_Z k_Z^4 a} \mu$
<p>Flüssigkeitsfüllung (<math>\gamma_F</math>) konstanter Druck (<math>p_0</math>)</p>	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4} \left\{ 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} + \left[ a k_Z \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h} R_1 - \frac{\mu}{2} \left( \frac{1}{\lambda_h \cos \alpha_0} - \tan \alpha_0 \right) \right] \left[ \left( 2 + \frac{b}{a} \right) \cot \alpha_0 - \left( 1 + \frac{2}{3} \frac{b}{a} \right) \frac{b \gamma_F}{p_0} \right] \frac{b}{a} \right\}$ $-\frac{p_0}{4 B_Z k_Z^4 a} \left\{ \frac{a \gamma_F}{p_0} - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \left[ \left( 1 + \frac{b^2}{2 a^2} + \frac{b^3}{3 a^3} \right) \frac{a \gamma_F}{p_0} - \left( 2 + \frac{b}{a} + \frac{b^2}{2 a^2} \right) \cot \alpha_0 \right] + \frac{a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2} R_2 \left[ \left( 2 + \frac{b}{a} \right) \cot \alpha_0 - \left( 1 + \frac{2}{3} \frac{b}{a} \right) \frac{b \gamma_F}{p_0} \right] \frac{b}{a} \right\}$
<p>Randschnittkräfte</p>	<p><math>\delta_{10}</math></p> <p><math>\delta_{20}</math></p>	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_4}{F_1} + M k_Z \frac{F_2}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{F_2}{F_1} + M k_Z \frac{2 F_3}{F_1} \right)$

Randschnittkräfte 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{F_9}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $\frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{2 F_8}{F_1} - M k_Z \frac{2 F_{10}}{F_1} \right)$
Randschnittkräfte 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{1}{2 B_Z k_Z^3} \left( H \frac{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} T_1 + M \frac{k_Z}{\lambda_h^2} 2 T_2 \right)$ $- \frac{1}{2 B_Z k_Z^2} \left( H \frac{1}{\lambda_h^2} 2 T_2 + M \frac{k_Z}{\lambda_h^2 \sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} 2 T_3 \right)$
Auflast 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$\frac{P}{4 B_Z k_Z^4 a} \left[ \frac{2 a k_Z \cot \alpha_0 \sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}}{\lambda_h^2} \left( \frac{a + l_k \cos \alpha_0}{a} R_1 + T_1 \right) + \mu \left( 1 - \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \right) \frac{a + l_k \cos \alpha_0}{a} \right]$ $- \frac{P}{4 B_Z k_Z^4 a^2} \cot \alpha_0 \left[ \frac{1}{\lambda_h \sin \alpha_0} \frac{a + l_k \cos \alpha_0}{a} + \frac{2 a^2 k_Z^2}{\lambda_h^2} \left( \frac{a + l_k \cos \alpha_0}{a} R_2 + 2 T_2 \right) \right]$
Temperatur $t = a_t$ 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$a a_t \alpha_t$ $0$
Temperatur $t_a - t_i = a_t$ 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} - R_2 + 2 T_2 \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left[ \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_h \sin \alpha_0}} (R_3 - T_3) \right]$
Temperatur $t_a - t_i = a_t$ 	$\delta_{10}$  $\delta_{20}$	$- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{2 h_Z k_Z^2} \left( \frac{F_2}{F_1} - \frac{2 F_8}{F_1} \right)$ $- \frac{a_t \alpha_t (1 + \mu)}{h_Z k_Z} \left( \frac{F_3}{F_1} - \frac{F_{10}}{F_1} \right)$

Tafel 9. Zusammenstellung der in den Tafeln 3—8 verwendeten Faktoren  $R$  und  $T$ 

Schalenformen	$R_1$	$R_2$
„Hohe“ Kegel- bzw. Kugelschale „Lange, hohe“ Kegelzonenschale (Form 1—10)	1,0	1,0
„Flache“ Kegelschale (Form 5—8)	$\frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\left[ (G_9^2 + G_{10}^2) - \frac{4\mu^2}{\alpha^2} (G_9^2 + G_{10}^2) \right]}{R_4}$	$\frac{(G_{10} G_9 - G_9 G_{10})}{R_4}$
„Lange, flache“ Kegelzonenschale (Form 9—10)	$-\frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\left[ (G_{11}^2 + G_{12}^2) - \frac{4\mu^2}{\alpha^2} (G_{11}^2 + G_{12}^2) \right]}{R_4}$	$\frac{(G_{12} G_{11} - G_{11} G_{12})}{R_4}$
„Kurze, hohe“ Kegelzonenschale (Form 9—10)	$\frac{F_{4k}}{F_{1k}}$	$\frac{F_{2k}}{F_{1k}}$
„Flache“ Kugelschale (Form 1—4)	$-\frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\left[ G_5^2 + G_6^2 - \frac{\mu^2}{\alpha^2} (G_1^2 + G_2^2) \right]}{R_4}$	$\frac{(G_2 G_5 - G_1 G_6)}{R_4}$

schale und Kegelschale angegeben. Die dabei verwendeten Faktoren  $R_1$  bis  $R_4$  und  $T_1$  bis  $T_3$  sind in Tafel 9 zusammengestellt.

### 3. Zahlenbeispiel

Zur Einführung in die bereitgestellten Rechenbehelfe wird nachstehend ein Zahlenbeispiel angegeben.

#### Aufgabenstellung

Für das in Fig. 2 gezeigte zusammengesetzte Schalentragswerk soll der Schnittkraftzustand angegeben werden. Die Bestimmung der Überzähligen erfolgt unter Verwendung des statisch unbestimmten Hauptsystems gemäß Fig. 3 (Form 10 nach Tafel 1), für dessen Behandlung die im Beitrag dargelegte Grundaufgabe mehrfach anzuwenden ist.

#### Geometrie und Materialkennwerte

Alle erforderlichen Angaben sind in Fig. 2 enthalten.



*Belastung*

Das Tragwerk wird für die Lastfälle Eigengewicht  $g$  und Flüssigkeitsfüllung  $F$  untersucht.

$$\begin{aligned} g_Z &= 0,720 \text{ [Mp/m}^2\text{]}, \\ g_{Ke} &= g_{Ku} = 0,432 \text{ [Mp/m}^2\text{]}, \\ \gamma_F &= 1,0 \text{ [Mp/m}^3\text{]}. \end{aligned}$$

*Hilfswerte*

$$\begin{aligned} \text{Zylinder: } k_Z &= \frac{\sqrt[4]{3\left(1 - \frac{1}{36}\right)}}{\sqrt{3 \cdot 0,30}} = 1,3775 \text{ [1/m]}, \\ B_Z &= \frac{3 \cdot 10^6 \cdot 0,3^3}{12\left(1 - \frac{1}{36}\right)} = 6942,85 \text{ [Mpm}^2\text{/m]}, \\ k_Z l_Z &= 1,3775 \cdot 20 = 27,55 > 5. \\ \text{Kegel: } \lambda_h &= \frac{0,18}{0,30} = 0,6, \\ k_{Ke} &= k_Z \frac{0,7071}{0,6} = 1,4954 \text{ [1/m]}, \\ B_{Ke} &= \frac{3 \cdot 10^6 \cdot 0,18^3}{12\left(1 - \frac{1}{36}\right)} = 1499,66 \text{ [Mpm}^2\text{/m]}, \\ k_{Ke} l_{Ke} &= 1,4954 \cdot 10 = 14,954 > 5. \\ \text{Kugel: } k_{Ku} &= k_Z \frac{0,5}{0,6} = 1,2575 \text{ [1/m]}, \\ B_{Ku} &= B_{Ke} = 1499,66 \text{ [Mpm}^2\text{/m]}. \end{aligned}$$

*Berechnung*

Es werden zunächst die Übergangsschnittkräfte gemäß Fig. 3 a aus folgenden Lastfällen benötigt:

Eigengewicht  $g$ ,  
 Flüssigkeitsfüllung  $F$ ,  
 Überzählige  $X_1^{(2)} = 1,0$  [Mp],  
 Überzählige  $X_2^{(2)} = 1,0$  [Mpm].

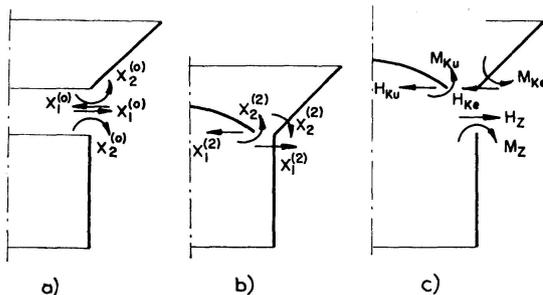


Fig. 3. Definition der Übergangsschnittkräfte  $X_1$  bzw. der Randschnittkräfte  $H_{ik}$  bzw.  $M_{ik}$ .

Die Belastungszahlen  $\delta_i$  für die Lastfälle ergeben sich in vorstehender Reihenfolge mit den Beziehungen aus Tafel 8, Zeile 1 bis 4 wie folgt:

$$\begin{aligned} \delta_{10}^{(G)} &= + 4,548 \cdot 10^{-4} [\text{m}], \\ \delta_{20}^{(G)} &= - 10,216 \cdot 10^{-4}, \\ \delta_{10}^{(F)} &= + 20,254 \cdot 10^{-4} [\text{m}], \\ \delta_{20}^{(F)} &= - 49,116 \cdot 10^{-4}, \\ \delta_{10}^{(X_1^{(2)})} &= + 0,276 \cdot 10^{-4} [\text{m}], \\ \delta_{20}^{(X_1^{(2)})} &= + 0,380 \cdot 10^{-4}, \\ \delta_{10}^{(X_2^{(2)})} &= + 0,380 \cdot 10^{-4} [\text{m}], \\ \delta_{20}^{(X_2^{(2)})} &= + 1,046 \cdot 10^{-4}. \end{aligned}$$

Im weiteren Verlauf der Berechnung werden auf dem üblichen Wege die Überzähligen  $X_1^{(2)}$  und  $X_2^{(2)}$  ermittelt. Damit lassen sich für die einzelnen Tragwerksteile Zylinder, Kegel und Kugel die Randschnittkräfte  $H_{ik}$  und  $M_{ik}$  (Definition gemäß Fig. 3c) zusammenstellen, die sich wie folgt ergeben:

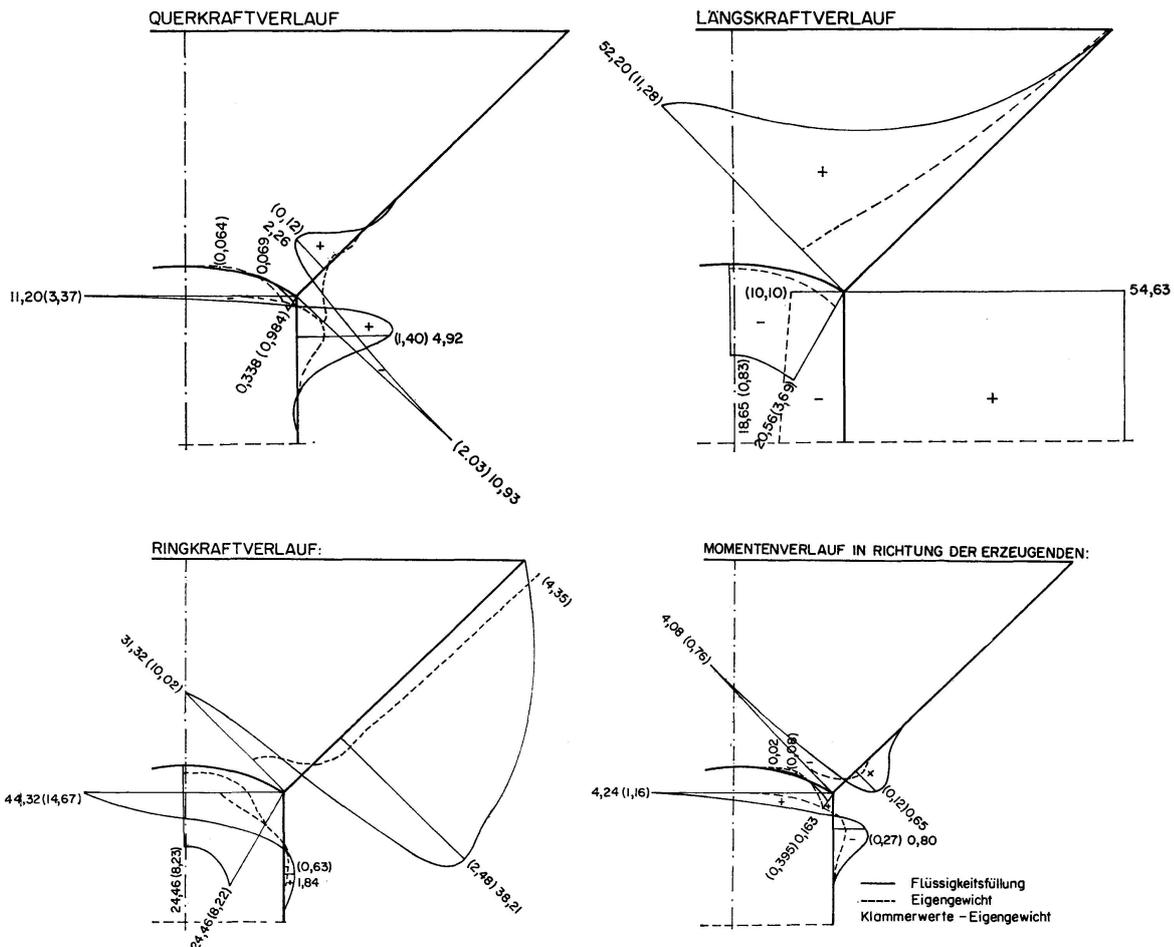


Fig. 4. Schnittkraftverlauf im zusammengesetzten Schalentragwerks nach Bild 2 für Eigengewicht und Flüssigkeitsfüllung.

Lastfall Eigengewicht:

$$\text{Zylinder: } H = -3,367 \text{ [Mp/m]} \quad M = +1,156 \text{ [Mpm/m]},$$

$$\text{Kegel: } H = +2,872 \text{ [Mp/m]} \quad M = +0,762 \text{ [Mpm/m]},$$

$$\text{Kugel: } H = +1,969 \text{ [Mp/m]} \quad M = +0,394 \text{ [Mpm/m]}.$$

Lastfall Flüssigkeitsfüllung:

$$\text{Zylinder: } H = -11,205 \text{ [Mp/m]} \quad M = +4,242 \text{ [Mpm/m]},$$

$$\text{Kegel: } H = +15,460 \text{ [Mp/m]} \quad M = +4,079 \text{ [Mpm/m]},$$

$$\text{Kugel: } H = +0,676 \text{ [Mp/m]} \quad M = +0,163 \text{ [Mpm/m]}.$$

Der sich damit ergebende Schnittkraftverlauf ist in Fig. 4 angegeben.

#### 4. Literatur

HAMPE, E.: Statik rotationssymmetrischer Flächentragwerke. Band 1—4, VEB Verlag für Bauwesen, Berlin (1963, 1964).

#### Zusammenfassung

Für die Berechnung von zusammengesetzten rotationssymmetrischen Flächentragwerken werden Rechenbehelfe angegeben, die Berechnung der Kombination zwischen Zylinderschalen, Kegelschalen und Kugelschalen unter Einbeziehung der wichtigsten Belastungsfälle — einschließlich Temperaturbelastung — in einer einfachen Form möglich macht.

#### Summary

Means are indicated for the calculation of the surfaces of revolution which simplify the design of combinations of cylindrical, conical and spherical shells, taking into account the cases of the most important loads including changes in temperature.

#### Résumé

On indique pour le calcul des surfaces de rotation des moyens qui simplifient le calcul des combinaisons de coques cylindriques, côniques et sphériques en tenant compte des cas de charges les plus importants y compris les changements de température.