# 1 Statik nach DWA-A 143-2: Regelstatiken MKG 26 - DN 600, GW 3,00 m

Titel der Teilstatik: Regelstatiken MKG 26 - DN 600, GW 3,00 m

Altrohrzustand: Nachweis Auftrieb: Berechnungsoptionen nach Regelwerk: ARZ II Nein Ja

### 1.1 Eingaben

#### 1.1.1 Geometrie

Geometrie:	Kreisprofil		
Wanddicke Liner:	t <sub>L</sub>	3,90	mm
Innendurchmesser Altrohr:	d <sub>AR,i</sub>	600,00	mm
Gelenkringverformung:	wgr <sub>v</sub> /r <sub>L</sub>	3,00	%
Tiefe Vorverformung Sohlbereich:	w <sub>v</sub> /rL	2,00	%
Öffnungswinkel lokale Vorverformung:	2Ф	40,00	٥
Achse Ausbreitungswinkel:	ФА	180,00	0
Konstanter Ringspalt:	w <sub>s</sub> /r <sub>L</sub>	0,500	%
Ringspalt absolut eingeben:	Nein		

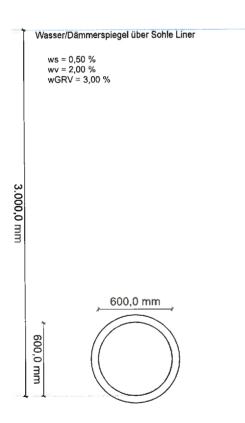
#### 1.1.2 Materialien

Definition Material: Langzeitige Werte verwenden: Nachweis Schubspannung führen:	Manuelle Def Ja Nein	inition	
Materialbezeichnung:	UP-GF		
Eigengewicht Liner:	٧L	17,50	kN/m³
Querkontraktionszahl:	μ	0,35	[-]
Werkstoff ist orthogonal anisotrop:	Nein		
Elastizitätsmodul Langzeit, charakteristisch:	EL	13.000,00	N/mm²
Elastizitätsmodul Kurzzeit, charakteristisch:	Eκ	15.600,00	N/mm <sup>2</sup>
Biegezugfestigkeit Langzeit, charakteristisch:	$\sigma_{bZ,L}$	170,00	N/mm²
Biegezugfestigkeit Kurzzeit, charakteristisch:	σ <sub>b</sub> z,K	245,00	N/mm²
Druckfestigkeit Langzeit, charakteristisch:	$\sigma_{D,L}$	170,00	N/mm²
Druckfestigkeit Kurzzeit, charakteristisch:	$\sigma_{D,K}$	245,00	N/mm²
Wärmedennzahl:	ατ	0,00003	3 1/K
Teilsicherheitsbeiwert Material:	ΥМ	1,35	[-]
1.1.3 Lasten			
Wasserspiegel über Sohle Liner:	hw	3,00	m
Gewicht Wasser:	γw	10,00	kN/m³

Innendruck: Druckstoß, kurzzeitig: Temperaturänderung:	pi	0,00	bar
	pi,ds	0,00	bar
	ΔΤ	0,00	K
Abminderungsfaktor dynamische Last manuell eingeben: Teilsicherheitsbeiwert Eigengewicht: Teilsicherheitsbeiwert Wasserdruck: Teilsicherheitsbeiwert Innendruck: Teilsicherheitsbeiwert Temperatur:	Nein YGE YW Ypi YT	1,35 1,50 1,50 1,10	[-] [-] [-]

### 1.2 Ergebnisse

## 1.2.1 Lastfall ARZ II - hW 3,00 m, Langzeit



Lokale Vorverformung:	$\begin{array}{c} \omega_V \\ w_V \end{array}$	2,00	%
Lokale Vorverformung absolut:		5,96	mm
Gelenkringverformung: Gelenkringverformung absolut, einseitig: Ringspalt: Spaltweite absolut (als konst. Ringspalt):	WGR,v	3,00	%
	WGR,v	8,94	mm
	ω <sub>s</sub>	0,50	%
	W <sub>s</sub>	1,49	mm

### 1.2.1.1 Materialkennwerte

Liner

Teilsicherheitsbeiwert Material: Querkontraktionszahl: E-Modul, Langzeit:	γM H EL	1,35 0,35 13.000,00	[-] [-] N/mm²
E-Modul, Langzeit, Design: Verwendeter E-Modul:	EL,d E	9.629,63 10.973,94	N/mm² N/mm²
Zul. Druckfestigkeit, Langzeit: Zul. Druckfestigkeit, Langzeit, Design: Zul. Biegezugfestigkeit, Langzeit; Zul. Biegezugfestigkeit, Langzeit, Design: Zul. Zugfestigkeit, Langzeit: Zul. Zugfestigkeit, Langzeit, Design:	σD,L σD,L,d σbZ,L σbZ,L,d σZ,L σZ,L,d	170,00 -125,93 170,00 125,93 0,00 0,00	N/mm² N/mm² N/mm² N/mm² N/mm²
1.2.1.2 Verformungsnachweis (Gebrauchslast) Relevanter Durchmesser für prozentuale Verformung:	$d_{V}$	600,00	mm
Spaltweite absolut (als konst. Ringspalt): Lokale Vorverformung absolut: Gelenkringverformung absolut, einseitig:	Ws Wv WGR,v	1,49 5,96 8,94	mm mm mm
Elastische Verformung absolut: Relative elastische Verformung: Zulässige Verformung elastisch:	Wel $\delta_{v,el}$ zul $\delta_{v,el}$	11,0 1,83 3,00	mm % %
Die errechnete elastische Verformung ist kleiner als die zulässige Ver	rformung.		
Gesamte Durchmesseränderung: Relative Gesamtverformung: Anhaltswert Gesamtverformung:	$\begin{matrix} w \\ \delta_v \\ \delta_{v,A} \end{matrix}$	34,83 5,81 10,00	mm % %
1.2.1.3 Vereinfachter Stabilitätsnachweis (äußerer Wasserdruck / Inne	endruck)		
Äußerer Wasserdruck, Design: Kritischer äußerer Wasserdruck:	p <sub>a,d</sub> krit p <sub>a</sub>	45,00 49,19	kN/m² kN/m²
Ausnutzungsgrad vereinfachte Stabilität:	U <sub>pa</sub>	91,5	%
Die Sicherheit gegen Durchschlagen ist ausreichend.			

### 1.2.1.4 Stabilitätsnachweis (Designwerte)

Der maßgebende Nachweis der Stabilität erfolgt über die im Abschnitt 7.6.4.2 (DWA-A 143-2) zugelassene (genauere) Variante einer Berechnung nach Theorie II. Ordnung unter Berücksichtigung der Vorverformungen und der Spaltbildung. Hierbei wird numerisch überprüft, ob ein elastisches Stabilitätsversagen (Beulen) unter gamma-facher Last eintritt. Darüber hinaus wird geprüft, ob die bei dieser Berechnung ermittelten Spannungen die vorgegeben maximalen Grenzspannungen für Zug und Druck mit einfacher Sicherheit nicht überschreiten.

#### Nachweis entfällt.

Spannungsnachweis Liner, ARZ II - hW 3,00 m				
Fläche (Wanddicke):		Α	3,90	mm²/mm
Außen		Druck	Zug	
Spannung in Element	Max $\sigma_d$	-102,70	47,66	N/mm²
Zul. Spannung, Langzeit, Design:	$\sigma_{L,d}$	-125,93	125,93	N/mm²
Ausnutzung Spannungen	$U_{\sigma}$	81,6	37,8	%
Der Spannungsnachweis Außen ist erfüllt				
Innen				
	Maria	Druck	Zug	h1/mm mm 2
Spannung in Element Zul. Spannung, Langzeit, Design:	Max σ <sub>d</sub> σ <sub>L.d</sub>	-57,57 -125,93	93,78 125.93	N/mm² N/mm²
zui. Spaillung, Langzeit, Design.	♥L,u	.20,00	. =0,00	

Tyre in Virginic Principles in the Pile

Ausnutzung Spannungen	Uσ	45,7	74,5	%
Der Spannungsnachweis Innen ist erfüllt.				
Die Spannungen liegen im zulässigen Bereich.				
Alle notwendigen Nachweise sind erbracht				