

1 Statik nach DWA-A 143-2: MKG 26 - DN 200, GW 4,00 m

Titel der Teilstatik: MKG 26 - DN 200, GW 4,00 m

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

1.1 Eingaben

1.1.1 Geometrie

Geometrie:	Kreisprofil		
Wanddicke Liner:	t_L	1,50	mm
Innendurchmesser Altrohr:	$d_{AR,i}$	200,00	mm
Gelenkringverformung:	w_{GRV}/r_L	3,00	%
Tiefe Vorverformung Sohlbereich:	w_v/r_L	2,00	%
Öffnungswinkel lokale Vorverformung:	2Φ	40,00	°
Achse Ausbreitungswinkel:	Φ_A	180,00	°
Konstanter Ringspalt:	w_s/r_L	0,500	%
Ringspalt absolut eingeben:	Nein		

1.1.2 Materialien

Definition Material:	Manuelle Definition		
Langzeitige Werte verwenden:	Ja		
Nachweis Schubspannung führen:	Nein		
Materialbezeichnung:	UP-GF		
Eigengewicht Liner:	γ_L	17,50	kN/m ³
Querkontraktionszahl:	μ	0,35	[-]
Werkstoff ist orthogonal anisotrop:	Nein		
Elastizitätsmodul Langzeit, charakteristisch:	E_L	13.000,00	N/mm ²
Elastizitätsmodul Kurzzeit, charakteristisch:	E_K	15.600,00	N/mm ²
Biegezugfestigkeit Langzeit, charakteristisch:	$\sigma_{bZ,L}$	170,00	N/mm ²
Biegezugfestigkeit Kurzzeit, charakteristisch:	$\sigma_{bZ,K}$	245,00	N/mm ²
Druckfestigkeit Langzeit, charakteristisch:	$\sigma_{D,L}$	170,00	N/mm ²
Druckfestigkeit Kurzzeit, charakteristisch:	$\sigma_{D,K}$	245,00	N/mm ²
Wärmedehnzahl:	α_T	0,00003	1/K
Teilsicherheitsbeiwert Material:	γ_M	1,35	[-]

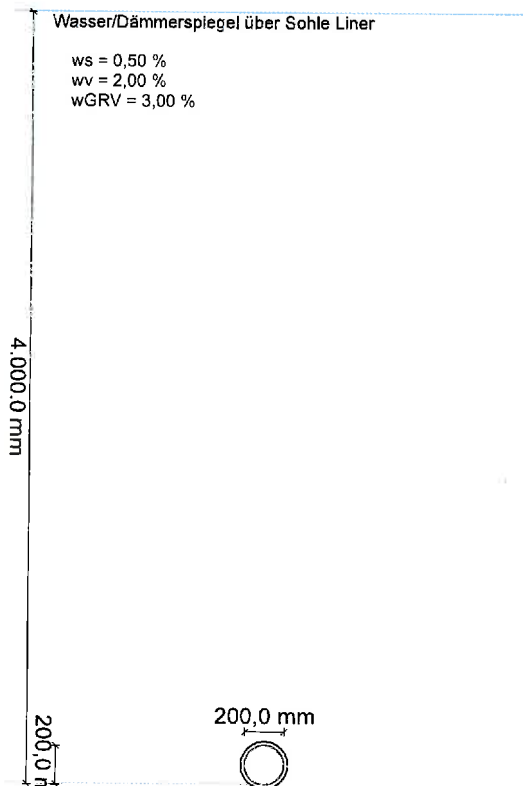
1.1.3 Lasten

Wasserspiegel über Sohle Liner:	h_w	4,00	m
Gewicht Wasser:	γ_w	10,00	kN/m ³

Innendruck:	p_i	0,00	bar
Druckstoß, kurzzeitig:	$p_{i,ds}$	0,00	bar
Temperaturänderung:	ΔT	0,00	K
Abminderungsfaktor dynamische Last manuell eingeben:	Nein		
Teilsicherheitsbeiwert Eigengewicht:	γ_{GE}	1,35	[-]
Teilsicherheitsbeiwert Wasserdruck:	γ_W	1,50	[-]
Teilsicherheitsbeiwert Innendruck:	γ_{pi}	1,50	[-]
Teilsicherheitsbeiwert Temperatur:	γ_T	1,10	[-]

1.2 Ergebnisse

1.2.1 Lastfall ARZ II - hW 4,00 m, Langzeit



Lokale Vorverformung:	ω_v	2,00	%
Lokale Vorverformung absolut:	w_v	1,99	mm
Gelenkringverformung:	$\omega_{GR,v}$	3,00	%
Gelenkringverformung absolut, einseitig:	$w_{GR,v}$	2,98	mm
Ringspalt:	ω_s	0,50	%
Spaltweite absolut (als konst. Ringspalt):	w_s	0,50	mm

1.2.1.1 Materialkennwerte

Liner

Teilsicherheitsbeiwert Material:	YM	1,35	[-]
Querkontraktionszahl:	μ	0,35	[-]
E-Modul, Langzeit:	E_L	13.000,00	N/mm ²
E-Modul, Langzeit, Design:	$E_{L,d}$	9.629,63	N/mm ²
Verwendeter E-Modul:	E	10.973,94	N/mm ²
Zul. Druckfestigkeit, Langzeit:	$\sigma_{D,L}$	170,00	N/mm ²
Zul. Druckfestigkeit, Langzeit, Design:	$\sigma_{D,L,d}$	-125,93	N/mm ²
Zul. Biegezugfestigkeit, Langzeit:	$\sigma_{bZ,L}$	170,00	N/mm ²
Zul. Biegezugfestigkeit, Langzeit, Design:	$\sigma_{bZ,L,d}$	125,93	N/mm ²
Zul. Zugfestigkeit, Langzeit:	$\sigma_{Z,L}$	0,00	N/mm ²
Zul. Zugfestigkeit, Langzeit, Design:	$\sigma_{Z,L,d}$	0,00	N/mm ²

1.2.1.2 Verformungsnachweis (Gebrauchslast)

Relevanter Durchmesser für prozentuale Verformung:	d_v	200,00	mm
Spaltweite absolut (als konst. Ringspalt):	w_s	0,50	mm
Lokale Vorverformung absolut:	w_v	1,99	mm
Gelenkringverformung absolut, einseitig:	$w_{GR,v}$	2,98	mm
Elastische Verformung absolut:	w_{el}	3,4	mm
Relative elastische Verformung:	$\delta_{v,el}$	1,69	%
Zulässige Verformung elastisch:	$zul \delta_{v,el}$	3,00	%

Die errechnete elastische Verformung ist kleiner als die zulässige Verformung.

Gesamte Durchmesseränderung:	w	11,33	mm
Relative Gesamtverformung:	δ_v	5,66	%
Anhaltswert Gesamtverformung:	$\delta_{v,A}$	10,00	%

1.2.1.3 Vereinfachter Stabilitätsnachweis (äußerer Wasserdruck / Innendruck)

Äußerer Wasserdruck, Design:	$p_{a,d}$	60,00	kN/m ²
Kritischer äußerer Wasserdruck:	$p_{a,krit}$	75,31	kN/m ²
Ausnutzungsgrad vereinfachte Stabilität:	U_{pa}	79,7	%

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 4,00 m

Fläche (Wanddicke):	A	1,50	mm ² /mm
---------------------	---	------	---------------------

Außen

Spannung in Element	Max σ_d	Druck -91,05	Zug 38,41	N/mm ²
Zul. Spannung, Langzeit, Design:	$\sigma_{L,d}$	-125,93	125,93	N/mm ²
Ausnutzung Spannungen	U_{σ}	72,3	30,5	%

Der Spannungsnachweis Außen ist erfüllt.

Innen

Spannung in Element	Max σ_d	Druck -48,83	Zug 81,54	N/mm ²
Zul. Spannung, Langzeit, Design:	$\sigma_{L,d}$	-125,93	125,93	N/mm ²

Ausnutzung Spannungen	U_{σ}	38,8	64,8	%
-----------------------	--------------	------	------	---

Der Spannungsnachweis Innen ist erfüllt.

Die Spannungen liegen im zulässigen Bereich.

Alle notwendigen Nachweise sind erbracht.

Durch Vergleichsrechnung geprüft