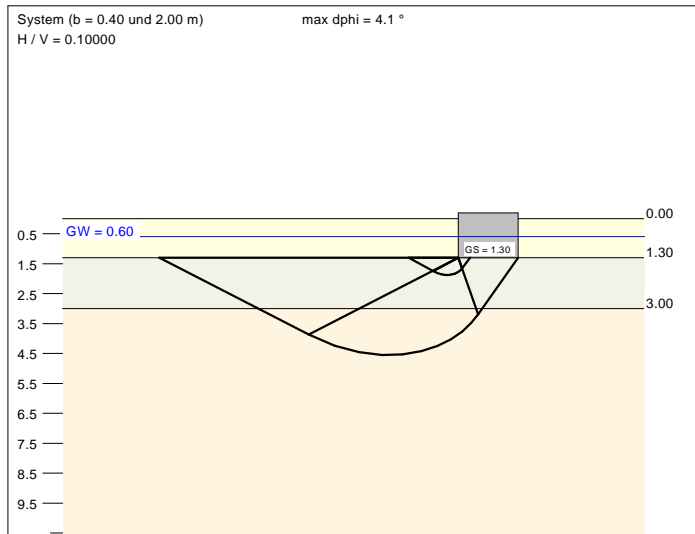
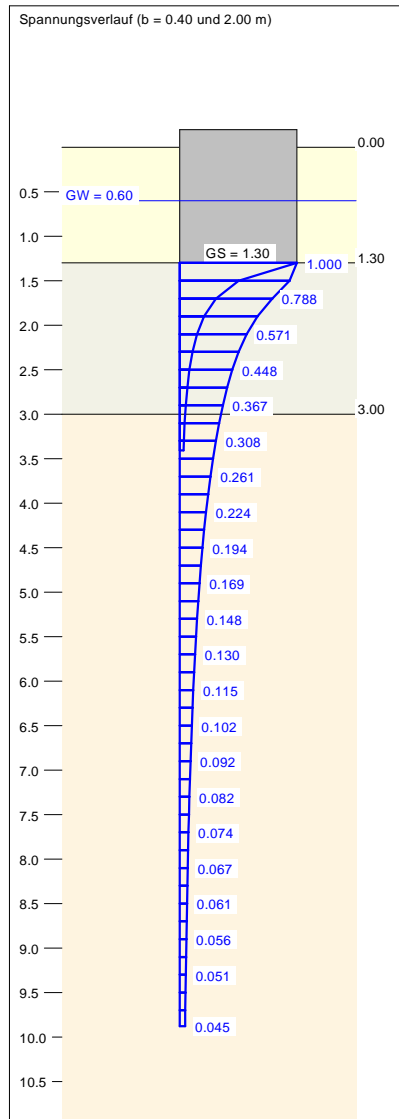


Boden	γ [kN/m³]	γ' [kN/m³]	ϕ [°]	c [kN/m²]	E_s [MN/m²]	ν [-]	Bezeichnung
	19.5	9.5	25.0	0.0	6.0	0.00	Auelehm
	20.0	12.0	32.5	0.0	60.0	0.00	Rheinkiese mitteldicht
	22.0	14.0	37.5	0.0	80.0	0.00	Rheinkiese dicht



a [m]	b [m]	zul σ [kN/m²]	zul R [kN]	s [cm]	cal ϕ [°]	cal c [kN/m²]	γ_2 [kN/m³]	$\sigma_{\bar{0}}$ [kN/m²]	t_g [m]	UK LS [m]
0.80	0.40	283.5	90.7	0.19	32.5	0.00	12.00	18.35	3.41	1.88
1.00	0.50	289.7	144.9	0.24	32.5	0.00	12.00	18.35	3.80	2.02
1.20	0.60	295.9	213.1	0.29	32.5	0.00	12.00	18.35	4.17	2.16
1.40	0.70	302.2	296.1	0.33	32.5	0.00	12.00	18.35	4.53	2.31
1.60	0.80	308.4	394.7	0.38	32.5	0.00	12.00	18.35	4.88	2.45
1.80	0.90	314.6	509.7	0.43	32.5	0.00	12.00	18.35	5.21	2.60
2.00	1.00	320.9	641.7	0.49	32.5	0.00	12.00	18.35	5.54	2.74
2.20	1.10	327.1	791.6	0.54	32.5	0.00	12.00	18.35	5.86	2.88
2.40	1.20	377.9	1088.3	0.68	33.4	0.00	12.02	18.35	6.41	3.09
2.60	1.30	422.0	1426.4	0.82	34.1	0.00	12.11	18.35	6.94	3.29
2.80	1.40	453.6	1778.2	0.94	34.5	0.00	12.20	18.35	7.39	3.48
3.00	1.50	470.8	2118.5	1.04	34.6 *	0.00	12.28	18.35	7.77	3.65
3.20	1.60	505.7	2589.2	1.18	34.9	0.00	12.37	18.35	8.25	3.84
3.40	1.70	529.4	3059.8	1.31	35.1	0.00	12.44	18.35	8.66	4.02
3.60	1.80	552.3	3578.7	1.44	35.3	0.00	12.51	18.35	9.07	4.19
3.80	1.90	574.3	4146.5	1.57	35.4	0.00	12.58	18.35	9.48	4.37
4.00	2.00	595.8	4766.5	1.70	35.5	0.00	12.64	18.35	9.88	4.55

* phi wegen 5°Bedingung abgemindert
 $zul \sigma = \sigma_{0LK} / (\gamma_{Gr} \cdot \gamma_{(G,Q)}) = \sigma_{0LK} / (1.40 \cdot 1.35) = \sigma_{0LK} / 1.89$
 Verhältnis Veränderliche(Q)/Gesamlasten(G+Q) [-] = 0.00



Berechnungsgrundlagen:
 Penny-Markt, Kürzell
 Grundbruchformel nach DIN 4017 (neu)
 Teilsicherheitskonzept
 Einzelfundament (a/b = 2.00)
 $\gamma (Gr) = 1.40$
 $\gamma (G) = 1.35$
 $\gamma (Q) = 1.50$
 Anteil Veränderliche Lasten = 0.0 %

H/V = 0.1000
 Gründungssohle = 1.30 m
 Grundwasser = 0.60 m
 Grenztiefe mit p = 20.0 %
 Grenztiefen spannungsvariabel bestimmt
 — aufnehmbare Sohldruck
 — Setzungen

