Markt Heroldsberg

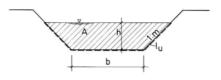
Gründlach

Hydraulischer Nachweis - Wasserspiegelberechnung

.....

Bauwerk: SKO 4.1 (RÜB 904)

Lastfall: Entlastung bei Modelrregen T = 1 Jahr Querschnitt: Trapez mit unterschiedlichen Neigungen



Anlage 9.1.7

gegeben:

| Abfluss MW-Entlastung | QEnt = | 4,66 | m³/s |
|------------------------------|------------|------|---------------------|
| Normalabfluss | MQ = | 0,05 | m³/s |
| Abfluss im Gewässerabschnitt | Q = | 4,71 | m³/s |
| Neigung 1 1: m | m1 = | 1,21 | |
| Neigung 2 | m2 = | 2,42 | |
| mittlere Böschungsneigung | m = | 1,82 | |
| Sohlenbreite | b = | 1,54 | m |
| Mannig-Strickler-Beiwert | $k_{St} =$ | 35 | m ^{1/3} /s |
| Sohlengefälle | $J_S =$ | 10,6 | ‰ = |

gesucht: Sohlschubspannung

bei vorgegebenem Abfluß Q = 4,71 m³/s

Berechnung:

| Fließtiefe: | le le | 0.75 |
|-------------|-------|--------|
| riiebliele. | | 0.75 m |

| $A = h \times (b + h \times (m_1 + m_2)/2)$ | | |
|--|-------|------|
| $A = 0.751 \times (1.54 + 0.751 \times (1.21 + 2.42) / 2) =$ | 2,180 | m² |
| lu = b + h x (WURZEL(1+m12) + WURZEL(1+m22)) | 4,69 | m |
| rhy = A/U = 2,180201815 / 4,69 = | 0,465 | m |
| $v = k_{St} * rhy^{2/3} * Js^{1/2} =$ | | |
| v = 35 * 0,465^2/3 * 0,0106^1/2 = | 2,16 | m/s |
| Q = v * A | | |
| Q = 2,16 m/s * 2,180201815 m2 = | 4,71 | m³/s |

 τ Sohle = 48,4 N/m²