

### Řešení - příklad 1

$$K = \frac{k\rho_w g}{\eta}$$
$$k = \frac{K\eta}{\rho_w g} = \frac{6.47 \times 10^{-5} \times 1.002 \times 10^{-3}}{998.2 \times 9.81} = 6.63 \times 10^{-12} \text{ m}^2$$

### Řešení - příklad 2

$$d_{50} = 0.35 \text{ mm} = 3.5 \times 10^{-4} \text{ m}$$

$$K = \left( \frac{998.2 \times 9.81}{1.002 \times 10^{-3}} \right) \frac{0.008}{0.64} \frac{12.25 \times 10^{-8}}{180} = 9.773 \times 0.0125 \times 1.225 \times 10^{-7} = 1.496 \times 10^{-8} \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

### Řešení - příklad 3

a)

$$S_s = \rho_w g n \beta_w$$
$$S_s = 998.2 \times 9.81 \times 0.2 \times 4.8 \times 10^{-10} = 9.40065 \times 10^{-7} \text{ m}^{-1}$$

$$\frac{V_{tot}}{\Delta H} = A M S_s = 8 \times 10^6 \times 25 \times 9.40065 \times 10^{-7} = 188.013 \frac{\text{m}^3}{\text{m}}$$
$$V_{tot} = A M S_s \Delta H = 188.013 \times 100 = 18\,801.3 \text{ m}^3$$

b)

$$S_s = \rho_w g \beta_p$$
$$S_s = 998.2 \times 9.81 \times 1.5 \times 10^{-8} = 1.46885 \times 10^{-4} \text{ m}^{-1}$$

$$\frac{V_{tot}}{\Delta H} = A M S_s = 8 \times 10^6 \times 25 \times 1.46885 \times 10^{-4} = 29\,377.026 \frac{\text{m}^3}{\text{m}}$$
$$V_{tot} = A M S_s \Delta H = 29\,377.026 \times 100 = 2\,937\,702.6 \text{ m}^3$$

c)

$$S_s = \rho_w g (\beta_p + n\beta_w)$$

$$S_s = 998.2 \times 9.81 (1.5 \times 10^{-8} + 0.2 \times 4.8 \times 10^{-10}) = 1.47825 \times 10^{-4} \text{ m}^{-1}$$

$$V_{tot} = A \times M \times S_s \times \Delta H = 8 \times 10^6 \times 25 \times 1.47825 \times 10^{-4} \times 100 = 2\,956\,503.9 \text{ m}^3$$

$$\underline{18\,801.3 + 2\,937\,702.6 \cong 2\,295\,503.9 \cong Q_{tot}}$$

d)

$$x = \frac{18\,801.3}{2\,956\,504.0} \times 100 = 0.64 \%$$

$$y = \frac{2\,937\,702.6}{2\,956\,504.0} \times 100 = 99.36 \%$$

Příspěvek ze storativity způsobený přeskupením zrn pevné fáze tvořil 99.36 % celkového vyčerpaného množství, kdežto příspěvek způsobený expanzí vody tvořil pouze 0.64 %.

#### Řešení - příklad 4

a)

$$V_p = S_s \times A \times M \times \Delta H = 6.5 \times 10^{-6} \times 6 \times 10^4 \times 42 \times 12 = 196.56 \text{ m}^3$$

b)

$$S_y = \frac{V_d}{V_{tot}}$$

$$V_{tot} = A \times \Delta H = 60\,000 \times 12 = 7.2 \times 10^5 \text{ m}^3$$

$$V_d = S_y \times V_{tot}$$

$$V_d = 0.23 \times 7.2 \times 10^5 = 165\,600 \text{ m}^3$$

c)

$$S_r = n - S_y = 0.3 - 0.23 = 0.07$$

d)

$$S_r = \frac{V_r}{V_{tot}}$$

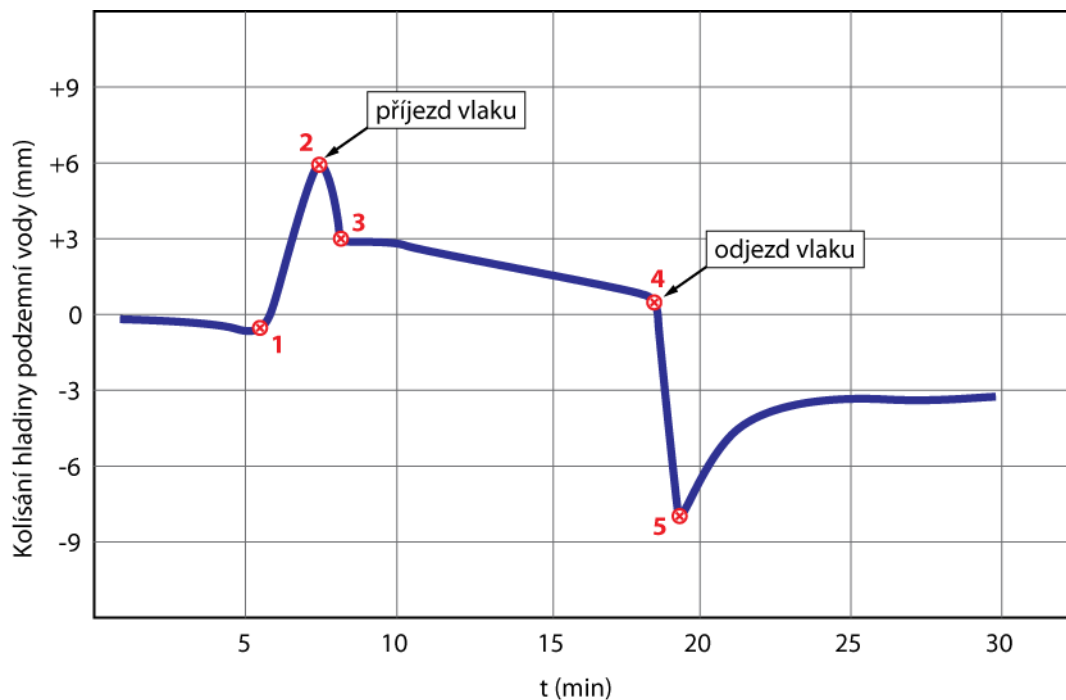
$$V_r = S_r \times V_{tot} = 0.07 \times 7.2 \times 10^5 = 50\,400 \text{ m}^3$$

e)

Při poklesu hladiny o 12 m dojde v případě napjaté zvodně k uvolnění 196.56 m<sup>3</sup> vody ze zásobnosti, v případě volné zvodně to bude podstatně více díky drenáži pórů a to 165 600 m<sup>3</sup>.

V případě volné zvodně bude po snížení hladiny o 12 m díky retenční kapacitě horniny  $S_r = 0.07$  kapilárními silami v pórech zadrženo celkové množství 50 400 m<sup>3</sup> vody.

## Řešení - příklad 5



V okamžiku, kdy vlak dorazil do stanice (bod 1) došlo ke zvýšení tíhy nadloží a tudíž i celkového vertikálního napětí  $\sigma$ . Toto přidané napětí bylo minimálně z části přenášeno kapalnou fází, což se projevilo v pozorovaném zvýšení hladiny po příjezdu vlaku (bod 2).

Úroveň hladiny se poté prudce snížila o 3 mm (bod 3), což bylo způsobeno tím, že tíha vlaku začala být přenášena především zrny pevné fáze a přebytečná pórová voda unikla do míst s nižším tlakem.

Dále bylo pozorován postupný pokles hladiny díky zmenšování objemu pórů tíhou nadloží (oblast mezi body 3 a 4). Pokud by vlak neodjel došlo by k ustálení hladiny na nové hodnotě.

Jakmile vlak ze stanice odjel (bod 4) došlo okamžitě k poklesu celkového napětí  $\sigma$ , respektive efektivního napětí  $\sigma_{ef}$ , což způsobilo vertikální expanzi zvodně a zvětšení objemu pórů. Tento znovu nabytý pórový prostor byl prudce zaplněn vodou, což mělo za následek pokles hladiny (bod 5). Následovalo postupné doplnění vody z okolí, protože tlak v místě železniční stanice byl najednou nižší než v okolí a k postupnému návratu hladiny k původní hodnotě před příjezdem vlaku (není na obrázku).