

# **Metody hydrogeologického výzkumu**

**V.**

# STANOVENÍ PROPUSTNOSTI NESATUROVANÉ ZÓNY PRO PŮDNÍ VZDUCH

ekvivalent hydrodynamických zkoušek v saturované zóně

Jacobova aproximace (zjednodušení základní Theisovy rovnice)

$$T = \frac{230Q}{4\pi}$$

stanovení transmisivity

$$S_p = \frac{24.6t_0}{r^2}$$

stanovení koeficientu pružné zásobnosti

## stanovení hydraulické vodivosti prostředí pro plyn

$$K = \frac{2303}{4\pi} \frac{Q}{m \Delta s}$$

$Q$	vydatnost odsávaného vrtu
$m$	mocnost nesaturované zóny
$\Delta s$	snížení v jednom log cyklu času

hodnota hydraulické vodivosti – ovlivněna vlastností fluida i prostředí

vlastnosti fluida ovlivňující jeho pohyb – **hustota, viskozita** (vliv  $T$  a  $P$ )

## stanovení propustnosti prostředí

$$k = \frac{k}{\rho \mu}$$

$\rho$	hustota par
$\mu$	dynamická viskozita

## PŘÍKLAD

Určete propustnost prostředí. Mocnost nenasycené zóny je 25 m, pozorovací vrt je vzdálený od čerpaného 38 m, vydatnost odsávaného vrtu byla 105 l/s, hustota par vzduchu je 0,001 g/cm<sup>3</sup>, součinitel dynamické viskozity je 1,45.10<sup>-4</sup>. Hodnoty změřeného tlaku (jako ekvivalentní výška vodního sloupce) v čase jsou:

t (min)	snížení (cm vody)
2	0,0
3	0,02
5	0,15
6	0,25
7	0,43
9	0,74
11	1,04
14	1,52
18	2,16
21	2,60
26	3,22
31	3,81
41	4,82
46	5,23
61	6,35
101	8,00
166	9,14
306	10,16

- atmosféry – 1 atm
- pascaly – 1 Pa (kPa)
- centimetry vodního sloupce – h (cm)

$$1 \text{ atm} = 1000 \text{ cm vodního sloupce} = 10^5 \text{ Pa}$$

# PROBLEMATIKA ODVODŇOVÁNÍ A EXPLOATACE

## NEUSTÁLENÉ PROUDĚNÍ PODZEMNÍ VODY



základní tvar Theisovy rovnice

studňová funkce charakterizuje závislost bezrozměrného snížení  
na bezrozměrném čase

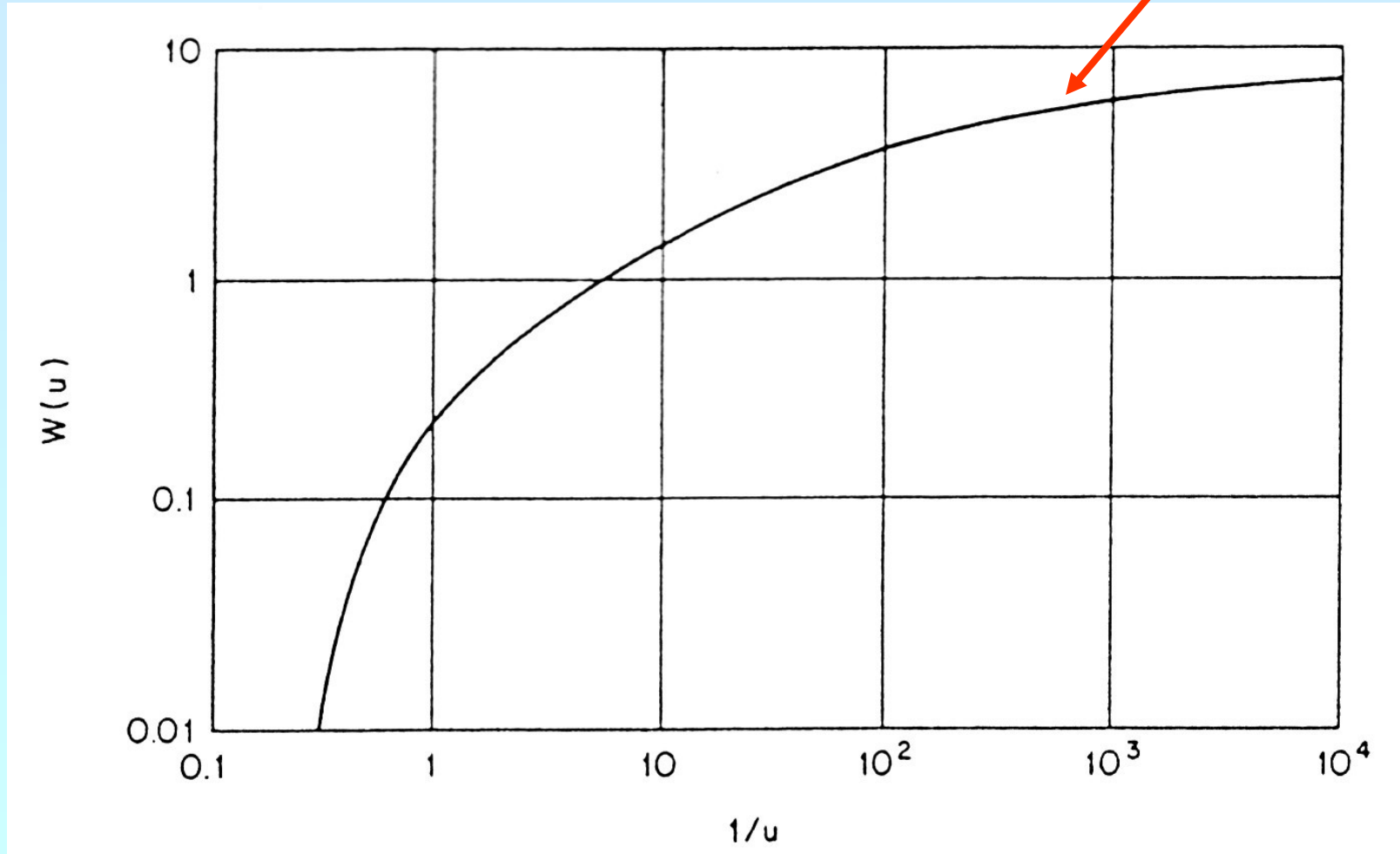


nebo



tabelované hodnoty studňové funkce  
-párové hodnoty  $W(u)$  a  $u$  (nebo  $1/u$ )

typová křivka



$W(u)$  – charakterizuje odpor prostředí (snížení)

$1/u$  – charakterizuje čas (bezrozměrný čas)

## výpočet snížení

- výpočet z Theisovy rovnice



- při známých parametrech  $T$  a  $S$  zjistíme hodnotu argumentu  $u$



- následně zjistíme hodnotu odpovídající hodnotu argumentu  $W(u)$   
(z tabulky hodnot Theisovy funkce nebo z grafu typové křivky)



# ZÁKON SUPERPOZICE A ŘEŠENÍ ČERPACÍCH ZKOUŠEK OVLIVNĚNÝCH OKRAJOVÝMI PODMÍNKAMI

**celkové snížení je rovno součtu všech snížení vyvolaných jednotlivými vlivy**

neexistuje nekonečná zvodněná vrstva

## **Teorie zrcadlového zobrazení (imaginárních, fiktivních vrtů)**

- vliv okrajové podmínky lze vyjádřit imaginárními (zrcadlově zobrazenými vrty)
- podle druhu okrajové podmínky má imaginární vrt čerpané množství +Q nebo -Q
- superponováním snížení (+s nebo -s) vyvolané imaginárním vrtem na snížení vyvolané čerpáním z reálného vrtu lze kalkulovat skutečné snížení v libovolné vzdálenosti od čerpaného vrtu
- platí, že imaginární vrt leží za okrajovou podmínkou, jejíž osa probíhá kolmo na spojnici imaginárního a reálného vrtu a leží uprostřed této vzdálenosti

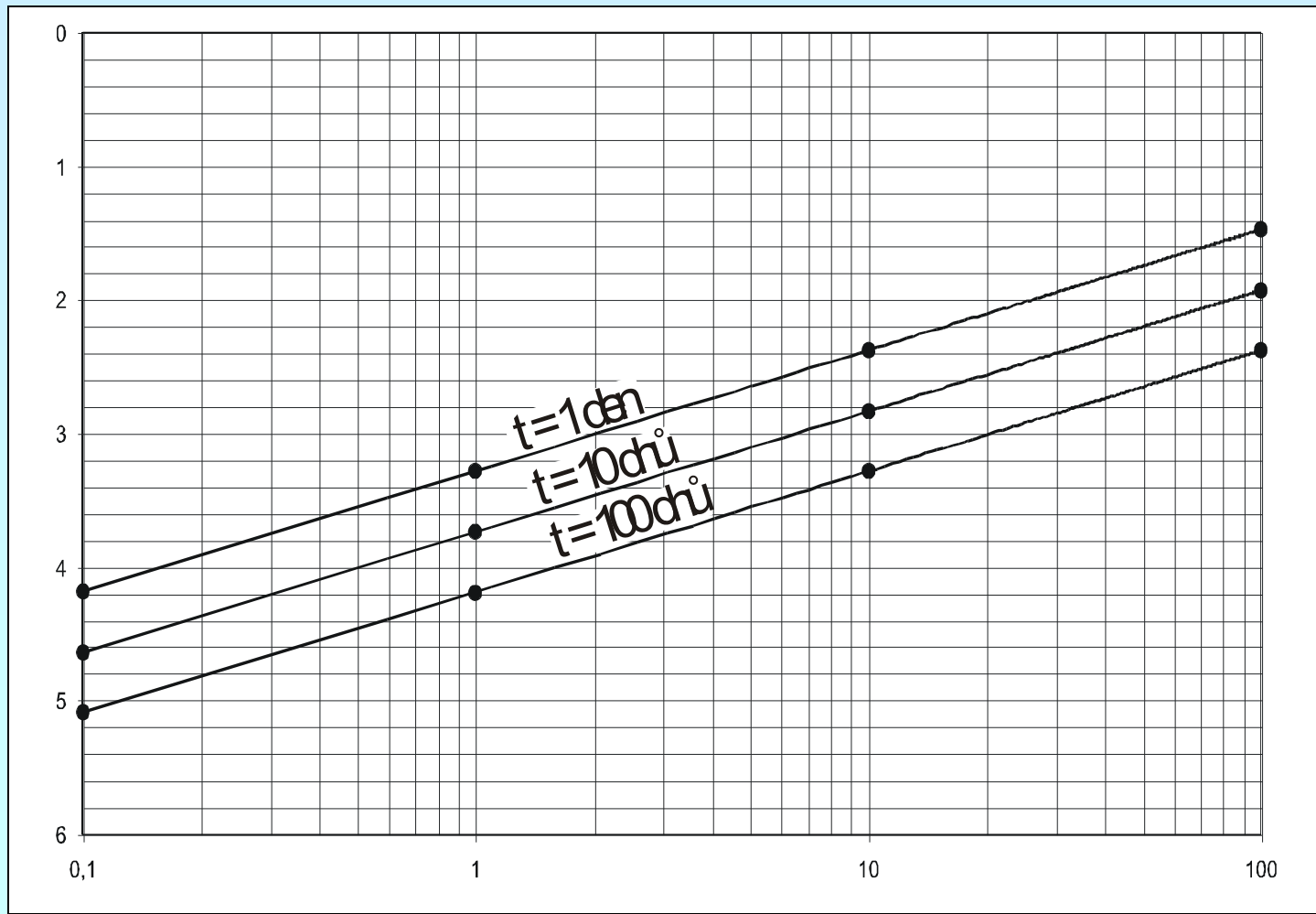
$$s = \pm = 4 \frac{Q}{\pi} \cdot \left[ W_r \pm W_i \right] = 4 \frac{Q}{\pi} \sum t$$



## APLIKACE ZÁKONA SUPERPOZICE V PRAXI

při známých hydraulických parametrech ( $T$  a  $S$ ) zkonstruujeme jednoduchý graf (matematický model) závislosti snížení na čase a vzdálenosti od čerpaného objektu – pro konstantní  $Q$

uvažujeme zjednodušení – jinak nutné řešit numericky



## SKUTEČNÉ SNÍŽENÍ

větší o tzv. souborné studňové ztráty – parametr  $C$  (konstanta studňových ztrát)  
způsobeny vlivem filtrační části pažnice, obsypem, apod.

v čase nemusí být konstantní – mechanické a hydrochemické vlivy – nárůst  $C$  v čase

### základní určení parametru $C$

při známých hydraulických parametrech  $T$  a  $S$  se určí teoretické snížení a srovná se se skutečným  
skutečné snížení je vždy větší o tzv. studňové ztráty

určí se účinnost čerpaného vrtu (studny) – poměr teoretického a skutečného snížení – v %

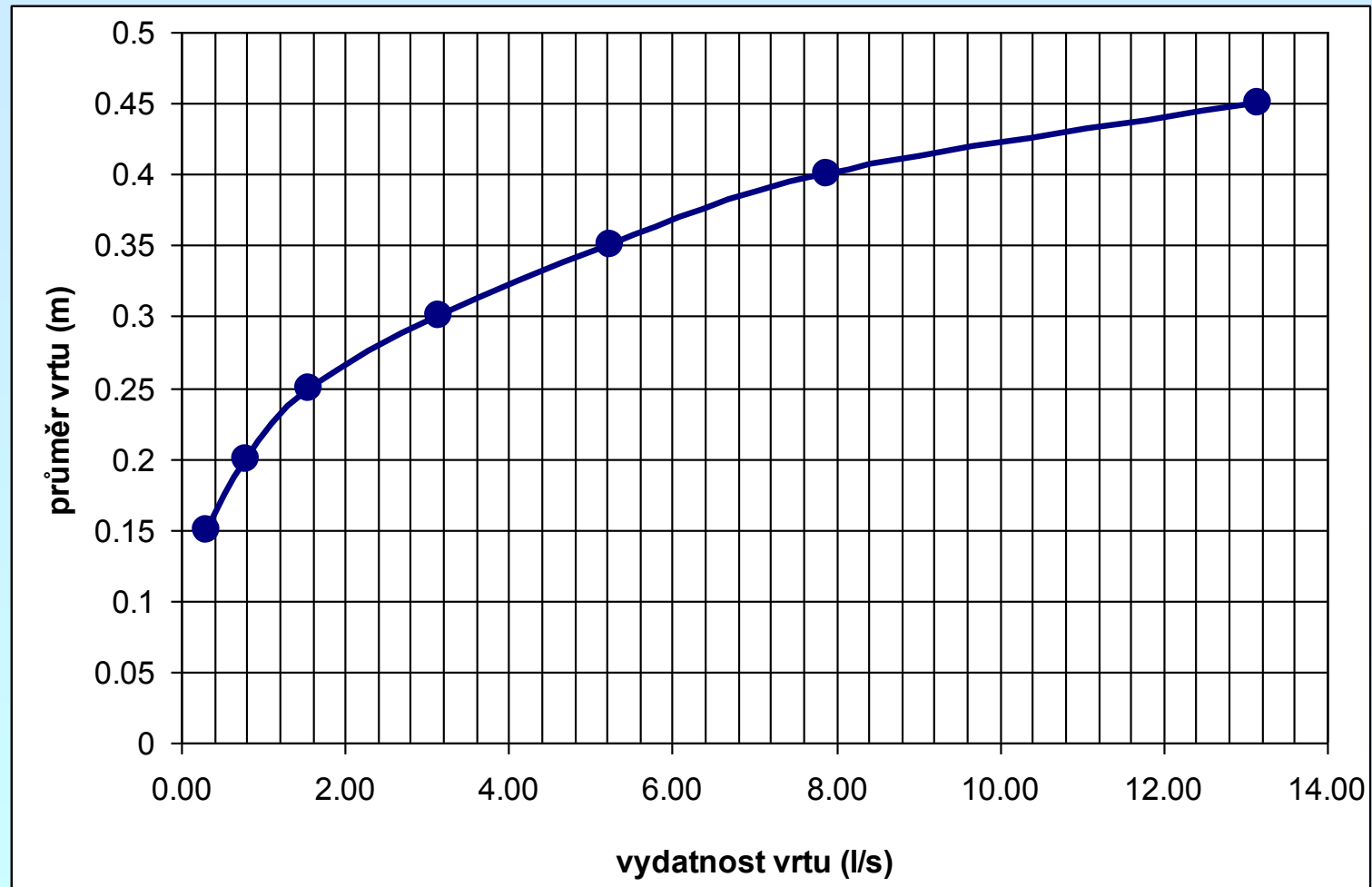
určení parametru  $C$  podle vztahu

$$C = \frac{S}{T}$$

takto určená konstanta studňových ztrát je platná pouze pro dané  $Q$

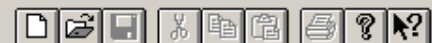
nejvhodnější metoda – vyhodnocení stupňovité čerpací zkoušky – určení průměrné hodnoty  $C$   
nebo studňových ztrát, současně jsou k dispozici hodnoty pro více  $Q$

# DOPORUČENÉ PRŮMĚRY VRTU PŘI RŮZNÝCH VYDATNOSTECH



## Využití

- např. vrt o průměru 0,25 m nebude ve skutečnosti dávat vydatnost 1,58 l/s (kontrolováno  $T$ )
- ten stejný vrt není schopen dávat vydatnost např. 3 l/s



## Input Menu For WELLz

JOB\_TITLE 

## 1. Unit Parameters

Length  Feet  
 MetersTime  Minutes  
 DaysT  Ft<sup>2</sup>/day  
 M<sup>2</sup>/dayK  Ft/day  
 M/day Gal./Min  
 Ft<sup>3</sup>/day  
 M<sup>3</sup>/day

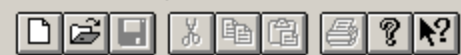
## 2. Region Dimension

Xmin  Xmax  Ymin  Ymax No. of Grids in X  
Direction (<60) No. of Grids in Y  
Direction (<60) 

## 3. Aquifer Types

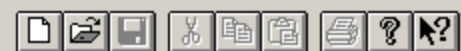
 This-confined  This-unconfined  Leaky-confined

## 4. Pumping-time



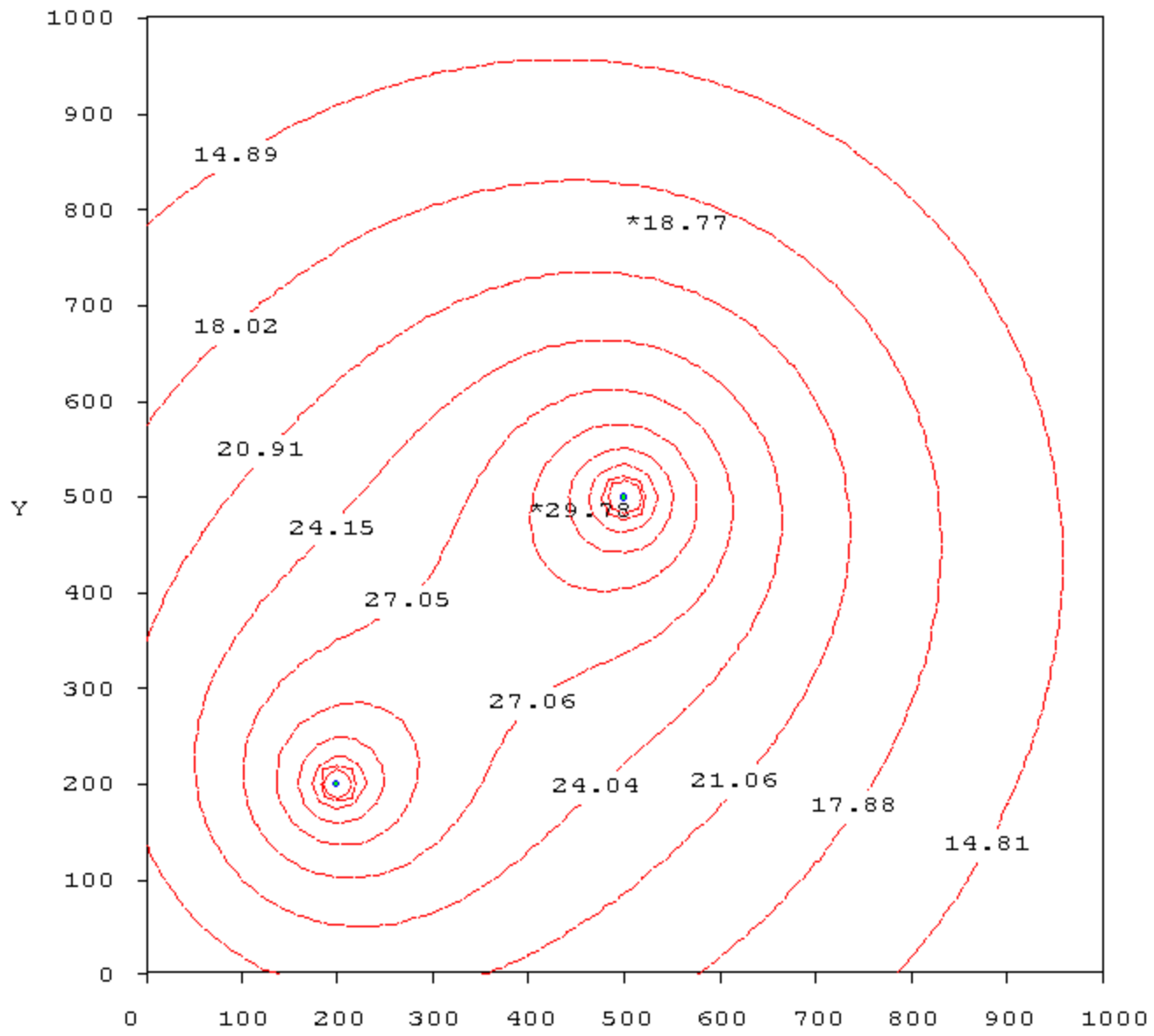
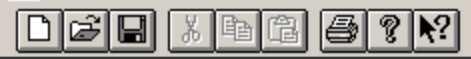
**A Thisis-unconfined Aquifer** [X]

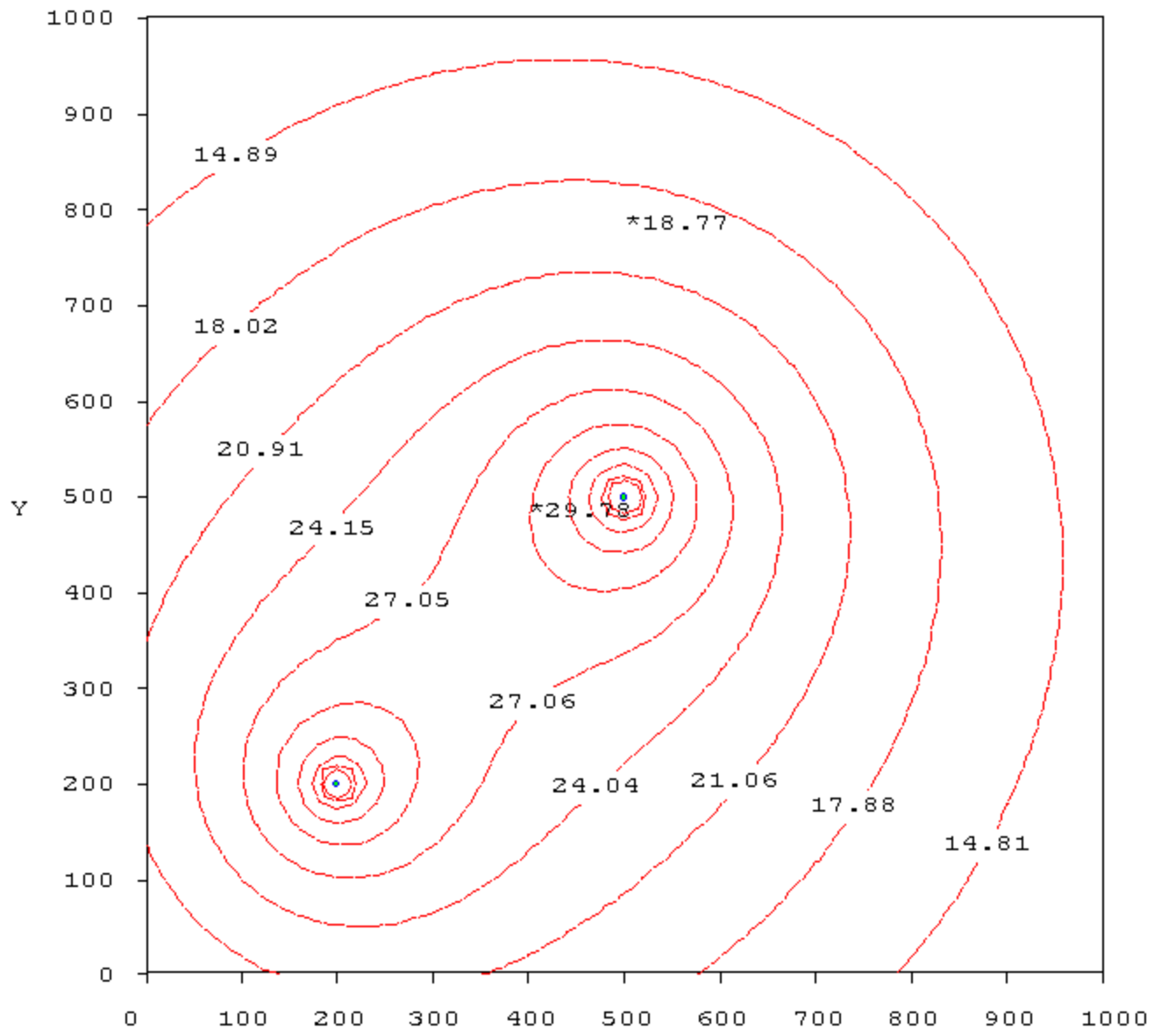
Hydraulic conductivity	<input type="text" value="50.00"/>
Thickness	<input type="text" value="20.000000"/>
Specific Yield	<input type="text" value="0.000100"/>



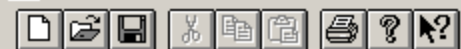
**Wells (No. of Wells <50)** [X]

Well No.	X	Y	Pumping Rate
#1	500.00	500.00	220.00



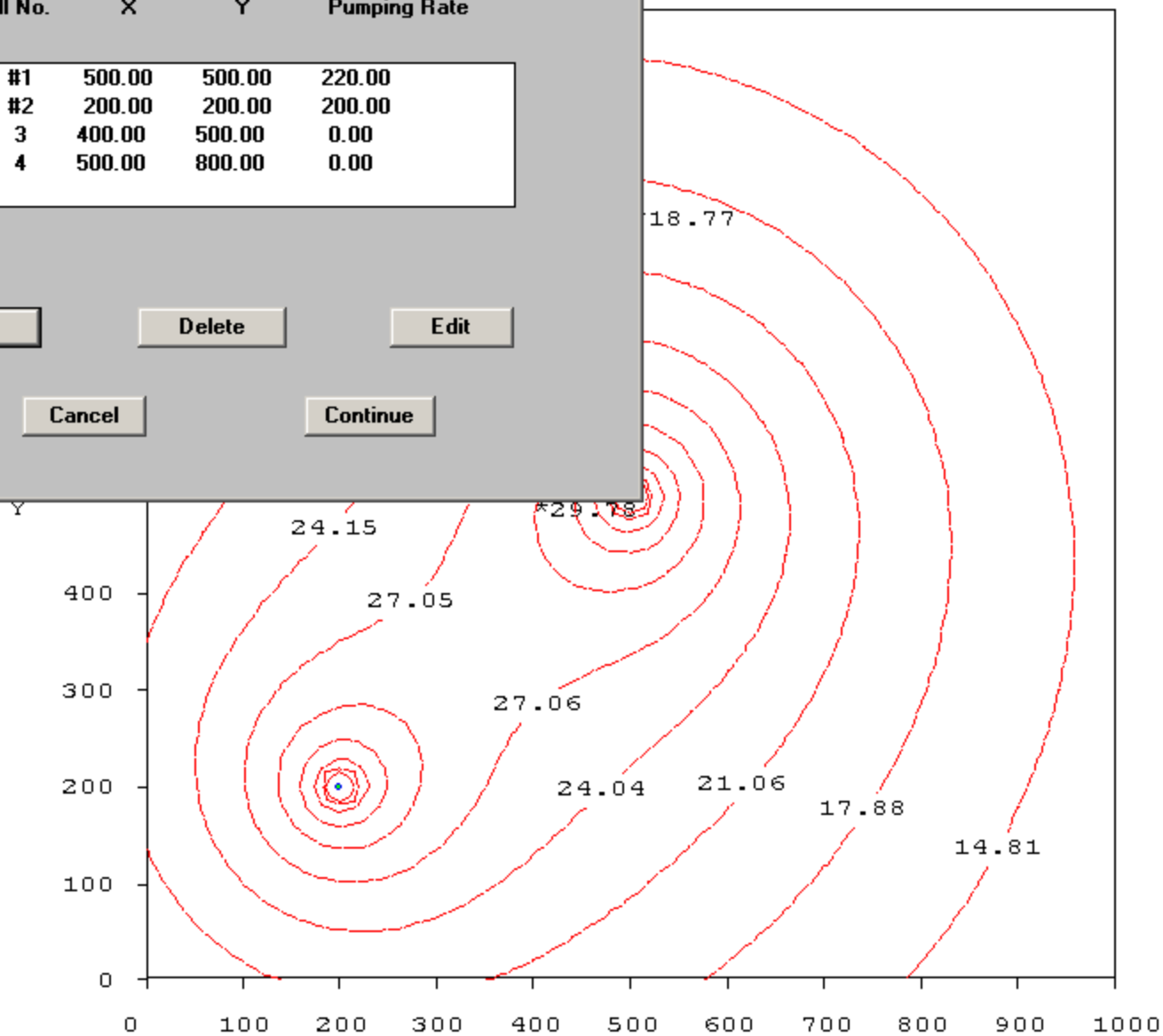






Wells (No. of Wells <50) ✕

Well No.	X	Y	Pumping Rate
#1	500.00	500.00	220.00
#2	200.00	200.00	200.00
3	400.00	500.00	0.00
4	500.00	800.00	0.00



Label-drawdown-values  
 Contour-values

