

مدل سازی نوسانات سطح آب زیرزمینی در محدوده مرکزی طرح متروی اصفهان

(دريافت ۸۱/۱۰/۲۲ پذيرش ۸۲/۵/۲۳)

همایون كتبه* علی طاهری** اکبر ابوطالبی مير صالح***

چكیده

در اين مطالعه، به بررسی ويزگی های هيدروژنولوژیکی آبخوان آزاد شهر اصفهان و تأثير عمليات احداث تونل متروی اين شهر بر رژيم آب زيرزمیني پرداخته شده است. با توجه به اين که سطح آب زيرزمیني اصفهان به دليل تغذие زاينده رود نسيتا بالا بوده و ساخت و سازهای زيرزمیني می توانند بر سطح آب زيرزمیني اثرگذاشته و مشكلاتی چون بالا آمدن سطح آب زيرزمیني و مستغرق شدن تأسيسات شهری، ويا بالعكس پايین رفتن سطح آب زيرزمیني و نشت تأسيسات شهری را به دنبال داشته باشند، لذا می بايست قبل از احداث تونل مترو، اطلاعات زيرسطحی از قبيل زمين شناسی، خواص ژئوتکنيکي و هيدروديناميکي آبخوان به طور كامل مورد تجزيه و تحليل قرار گيرند.

در اين تحقيق ابتدا آمار سطح آب پيزومترهای موجود طی يك دوره ۴/۵ ساله (۱۳۸۰-۱۳۷۶)، و نتایج تست پمپاز، توپوگرافی سطح شهر و اطلاعات مربوط به ضخامت و جنس لایهها تهيه شدند. سپس کلیه اطلاعات در سистем های (2002), AUTOCAD GIS(Idrisi 2), WINSURFER(7.1) با روش تفاضل محدود به کمک نرم افزار PMwin (نسخه 5.1) مورد تجزيه و تحليل قرار گرفتند. از آنجا که مدل در واسنجي از دقت مناسب (۹۴ درصد) برخوردار بوده، انتظار می رود که نتایج به دست آمده به واقعیت نزدیک باشند.

در اين تحقيق، ابتدا پارامترهای هيدروديناميکی آبخوان که به وسیله تعداد محدودی آزمایش پمپاز تهيه شده به کمک شبیه سازی در حالت پايدار تصحیح و تعديل گردیده و سپس نتایج حاصله در مرحله بعد در شبیه سازی آبخوان در حالت ناپايدار به کار گرفته شدند تا نوسان سطح ايستابي آب زيرزمیني در طی زمان و تحت تأثير عمليات احداث تونل و دیواره نفوذ ناپذير دو سمت آن (در محدوده رودخانه زاينده رود) پيش بینی گردد.

طالعات نشان می دهند که احداث دو تونل به قطر ۶ متر به موازات یکدیگر (گزینه اول) و یا احداث تنها یک تونل به قطر ۹ متر (گزینه دوم) تأثير به سزايدن سطح ايستابي آب زيرزمیني نخواهد داشت. همچنین شبیه سازی آبخوان در طی احداث مترو آشکار می سازد که ايجاد مدخل عبور آب مابين دو دیواره نفوذ ناپذير دو سمت تونل مترو در محدوده زاينده رود، موجب کاهش قابل ملاحظه ای در نوسان سطح ايستابي دو سمت دیواره ها شده و از خطرات احتمالي در نشت زمين و يا غرقاب شدن آن می کاهد.

واژه های کلیدی: مدل سازی آب زيرزمیني، روش تفاضل محدود، طرح متروی اصفهان.

Modeling of Groundwater Fluctuations in the Central Area of Isfahan Metro Project

Katibeh, H., (Ph.D), Taheri, A., (MSc.)

Aboutalebi, A., (MSc. Student),

Mining Dept. , Amir Kabir University

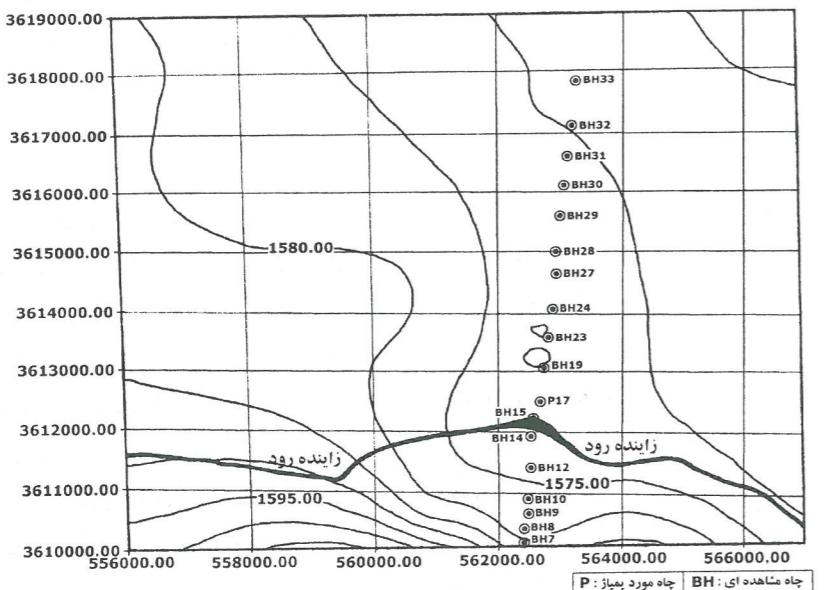
Abstract

In this paper, the hydrogeological characteristics of Isfahan unconfined aquifer have been studied. The effect of metro tunnelling operations on groundwater regime also has been investigated. Since, due to recharge from Zayandehroud river, the water level in Isfahan aquifer is high and tunnelling operations can rise this water level more, so the probable effects of groundwater fluctuations had to be investigated.

* استادیار دانشکده معدن، متالورژی و نفت، دانشگاه صنعتی امیرکبیر

** استاد مدعو، دانشکده معدن، متالورژی و نفت، دانشگاه صنعتی امیرکبیر

*** دانشجوی کارشناسی ارشد، دانشکده معدن، متالورژی و نفت، دانشگاه صنعتی امیرکبیر



شکل ۱- نقشه توپوگرافی محدوده مورد مطالعه و موقعیت چاههای مشاهده‌ای و پمپاژ شده

در مدل‌سازی، به منظور در نظر گرفتن تنش‌های واردۀ بر یک سیستم جریان آب زیرزمینی، می‌بایستی اطلاعات کافی از موقعیت، نوع و زمان هر نوع تغذیه طبیعی مانند نفوذ مستقیم باران از سطح زمین و یا نفوذ از طریق بستر رودخانه‌ها و نیز مسیل‌ها، و تغذیه مصنوعی مانند تغذیه ناشی از پخش سیلاب، حوضچه‌های تغذیه، چاه‌ها یا جریان برگشتی از آبیاری را داشت. هم‌چنین می‌بایست از مقدار و زمان افت آب زیرزمینی در چاههای بهره‌برداری یا مشاهده‌ای، تغییر در مقدار جریان آب نهرها و تغییرات سطح آب در اجزای آب سطحی اطلاع داشت.

به طور کلی اطلاعات و آمار آبخوان‌ها را می‌توان به دو دسته تقسیم نمود. دسته اول اطلاعات و آماری هستند که شناسایی آن‌ها مشکل است، اما دسته دوم اطلاعاتی می‌باشند که شناسایی کامل آن‌ها نسبتاً آسان می‌باشد. با توجه به این که اطلاعات دقیق دسته اول موجود نیست، تصحیح مدل در دو مرحله صورت می‌گیرد که مرحله اول آن کالیبره کردن مدل در حالت پایدار است. در این مرحله براساس روش آزمون و خط‌مقادیر تخلخل و نیز ضرایب هیدرودینامیکی و مشخصات زهکشی و چاههای بوده و پارامترهای موقعیت سیستم‌های زهکشی و چاههای بوده و پارامترهای هیدرودینامیکی آبخوان شامل ضریب انتقال، ضریب نفوذپذیری، تخلخل و ضریب ذخیره می‌باشد. هم‌چنین عواملی نظیر ارتباط هیدرودینامیکی بین آب زیرزمینی و آب سطحی، آبدهی ویژه، میزان تغذیه مصنوعی و میزان تخلیۀ آبخوان نیز از طریق چاههای در مدل مد نظر قرار می‌گیرد.

مدل‌سازی آب زیرزمینی

در انجام هر تحقیق، وجود اطلاعات اولیه صحیح و کافی امری ضروری می‌باشد. مدل‌سازی نیز از این امر مستثنی نبوده و به منظور شروع کار وجود داده‌های پایه ضروری است. برای تهیۀ اطلاعات مورد نیاز مدل‌سازی آب زیرزمینی، لازم است که از خواص فیزیکی و پارامترهای هیدرودینامیکی آبخوان اطلاعات نسبتاً صحیح و کافی داشته باشیم. در واقع هر چه اطلاعات کامل‌تر و دقیق‌تر باشد، مدل‌سازی نیز به واقعیت نزدیک‌تر بوده و به نتایج آن بیشتر می‌توان اعتماد کرد.

موارد متعددی مشخصات فیزیکی آبخوان، نهادهای، شرایط مانند: موقعیت، گستردگی مکانی، ضمیری، توپوگرافی منطقه، عوامل زمینی و تکتونیکی، آب‌های سطحی (دریاچه‌ها، رودخانه‌ها و....)،

موارد متعددی مشخصات فیزیکی آبخوان، نهادهای، شرایط مانند: موقعیت، گستردگی مکانی، ضمیری، توپوگرافی منطقه، عوامل زمینی و تکتونیکی، آب‌های سطحی (دریاچه‌ها، رودخانه‌ها و....)،

In this study, the data due to water level in piezometers during 4.5-year period (1376 – 1380) and pumping test results, along with characteristics of aquifer and topography of the area have been collected. All the above mentioned data were processed in GIS(Idrisi 2), WINSURFER(7.1), AUTOCAD2002, and the obtained data was fed into 3D PMwin (5.1) in order to model the aquifer behavior. Calibration of the model shows 95% accuracy when comparing the calculated water level from the model with observed water levels in piezometers.

In this study, the hydrodynamic parameters obtained from few pumping tests have been adjusted using steady state modeling and then obtained results were used in unsteady state modeling in order to calculate the effect of metro tunnelling operations on groundwater level. Studies show that in case of twins tunnelling (with 6 meter diameter for each tunnel), like the another case (means single tunneling with 9 meter diameter), there is no significant effect on groundwater level. Moreover, model indicates that construction of water passage between two unpermeable wall around the metro tunnel (near Zayandehroud river), results in considerable reduction in groundwater fluctuations.

شرق به ارتفاعات دیوسلام و گورت با ارتفاع ۲۰۲۱ محدود

می‌شود. دست مذکور، از زیر حوزه‌های باتلاق گاوخرانی می‌باشد. آبخوان مورد مطالعه از نوع آزاد بوده و قسمت مرکزی شهر اصفهان به وسعت ۹۹ کیلومترمربع را در بر می‌گیرد. این محدوده از شمال به منطقه خانه اصفهان، از جنوب به خیابان شریعتی، از غرب به منار جنبان و از شرق به ترمینال جی محدود می‌شود.

از نظر توپوگرافی (شکل ۱)، منطقه مورد مطالعه به دو ناحیه شمال و جنوب رودخانه زاینده رود تقسیم می‌گردد. قسمت جنوبی از دامنه ارتفاعات کوه صفه با ارتفاع ۱۶۰۰ متر از سطح دریا شروع شده و در ساحل زاینده رود به ارتفاع حدوداً ۱۵۷۰ متر می‌رسد. شیب منطقه در قسمت جنوبی زاینده رود در حدود ۲۰ درجه (از جنوب به سمت شمال) و در قسمت شمالی زاینده رود در حدود ۵ درجه (از جنوب به سمت شمال) می‌باشد. هم‌چنین شیب عمومی منطقه از غرب به سمت شرق حدوداً برابر ۲ درجه می‌باشد.

دشت آبرفتی شهر اصفهان به دلیل تغذیه طبیعی، توسط زاینده‌رود دارای سطح آب زیرزمینی بالای می‌باشد. هدف از این تحقیق، شبیه‌سازی بخشی از آبخوان شهر اصفهان، تعیین دقیق پارامترهای هیدرودینامیکی آن، پیش‌بینی و مقایسه نوسانات سطح آب زیرزمینی، قبل و بعد از احداث تونل، به منظور بررسی تأثیر این تغییرات بر سازه‌های شهری می‌باشد.

محدوده مورد مطالعه

دشت اصفهان بین طول های جغرافیایی ۵۱°۳۰' و ۵۱°۰' شرقی و عرض های ۳۲°، ۳۵° و ۴۵° شمالی واقع گردیده است. این دشت، از جنوب به ارتفاعات کوه صفه با بلندی ۲۲۳۲ متر از سطح دریا و از سمت غرب و شمال به ترتیب به دشت‌های نجف آباد و برخوار و از سمت

این است که، ضرایب هیدرودینامیکی که از تعداد محدودی آزمایش پمپاژ به دست می‌آیند، به تمامی قسمت‌های آبخوان تعیین داده می‌شوند. این امر باعث خواهد شد که تصحیح مدل در حالت ناپایدار مطمئن‌تر و دقیق‌تر انجام گیرد.

مرحله دوم، شبیه‌سازی حالت ناپایدار می‌باشد. از آنجا که ضریب ذخیره سفره در حالت پایدار به کار برده نمی‌شود، لذا تطبیق این ضریب باستی در تأیید مدل برای حالت ناپایدار انجام شود. در حالت ناپایدار برای هر دوره، میزان تخلیه و تغذیه متفاوتی اختصاص داده می‌شود و پس از کالیبره کردن در حالت ناپایدار، برای اطمینان از این که کالیبراسیون در حالت پایدار هنوز به قوت خود باقیست، مدل در حالت پایدار بار دیگر حل و نتایج آن کنترل می‌شود.

با استی توجه داشت که هیچ یک از مدل‌های عددی به شکل خارق العاده‌ای کاربرانشان را از مسئولیتی که برای مطالعه دقیق آب زیر زمینی بر عهده دارند، رها نخواهد کرد و می‌باشد کاربر در گردآوری اطلاعات و پردازش اطلاعات و کالیبراسیون مدل در حالت پایدار و ناپایدار دقت و درک صحیحی داشته باشد.

اطلاعات مورد نیاز برای مدل عددی PMwin به طور خلاصه عبارتند از:

۱- اطلاعات مربوط به تقسیم بندی زمانی

۲- توپوگرافی سطح زمین و سنگ کف آبخوان

۳- تعیین شبکه بندی آبخوان ولایه‌های مختلف آن

۴- تعریف شرایط مرزی آبخوان

۵- اطلاعات مربوط به پارامترهای هیدرودینامیکی مشخص

۶- تخمین پارامترهای هیدرودینامیکی نامشخص

۷- تعیین ضرایب تغذیه و تخلیه شبکه در هر یک از دوره‌های زمانی.

تقسیم زمان به دوره‌های زمانی در مدل در مدل PMwin، از روش عددی تفاضل محدود استفاده می‌شود. چنانچه می‌دانیم در طرف راست معادله دیفرانسیل جریان آب‌های زیر زمینی در حالت ناپایدار،

پارامتر $\frac{\partial h}{\partial t}$ قرار دارد که محاسبات مربوطه به کمک رابطه زیر صورت می‌گیرد:

$$\frac{\partial h}{\partial t} \approx \frac{h(t_2) - h(t_1)}{\Delta t}$$

که در آن :

$h(t_1)$: ارتفاع آب در زمان t_1

$h(t_2)$: ارتفاع آب در زمان t_2

Δt : اختلاف t_1 و t_2 می‌باشد.

در نتیجه برای محاسبات بالا لازم است زمان مورد مطالعه (t) را به اجزاء کوچک‌تر تقسیم کرد. هرچه Δt کوچک‌تر باشد، دقت محاسبات بیشتر می‌شود. اما باید در نظر داشت که هر قدر Δt کوچک‌تر باشد، حجم محاسبات زیادتر خواهد شد. در شبیه سازی آب زیر زمینی به این جزء زمانی دوره‌تنش^۱ گفته می‌شود و معمولاً بین ۳ تا ۱۲ ماه در نظر گرفته می‌شود. هر دوره تنش شامل یک یا چند گام زمانی^۲ می‌باشد.

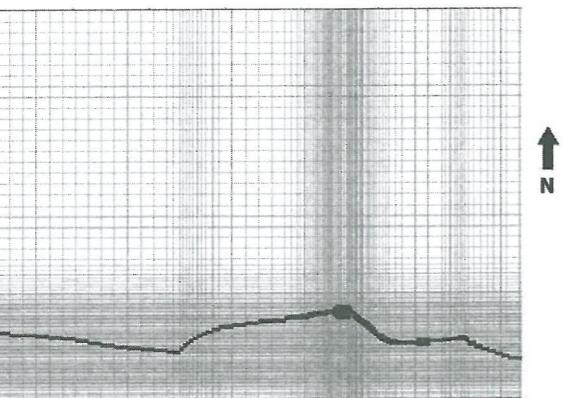
آمار برداری و اندازه‌گیری سطح آب زیر زمینی شهر اصفهان در مسیر احداث خط مترو، از سپتامبر ۱۹۹۷ شروع شد و تاکنون به صورت ماهیانه اندازه‌گیری می‌شود. در این مدل کل مدت زمان مورد مطالعه در مدل تقسیم شده که هر دوره شامل یک گام زمانی به طول یک ماه می‌باشد.

شبکه بندی آبخوان شهر اصفهان

چنانچه می‌دانیم برای حل معادلات دیفرانسیل جریان آب زیر زمینی، در روش تفاضل محدود، لازم است پس از مشخص کردن محدوده آبخوان، آن را به صورت سلول‌های مستطیلی و مربعی تقسیم بندی کرد. این سلول‌ها توسط خطوط موازی با محورهای x ، y تنظیم می‌شوند که اندازه سلول‌ها بر اساس دقت و اهمیت، ممکن است در مناطق مختلف به صورت متفاوت انتخاب شود. هر کدام از شبکه‌ها یک واحد مجرد را تشکیل داده که معرف آن واحد نقطه‌ای مرکزی به نام گره می‌باشد (در شبکه مرکز بلوك). در محاسبات، تغذیه، تخلیه و ارتفاع سطح ایستابی و... برای همان گره در نظر گرفته می‌شود.

¹ Stress Period

² Time Step



شکل ۲- شبکه بندی محدوده مورد مطالعه

فرض هد ثابت برای مرز شمالی، از نظر هیدرودینامیکی دقیق نبوده ولی با توجه به فاصله زیاد آن از محل اجرای طرح، این مرز خارج از شعاع تاثیر کارهای خشک اندازی مسیر طرح مترا فرض شده و در عمل مشکلی در مدل‌سازی ایجاد نماید.

اطلاعات ورودی به مدل قبل از مدل‌سازی می‌باشد اطلاعات مورد نظر را به گونه‌ای گردآوری و پردازش کرد که بتوان در نرم‌افزار PMwin استفاده کرد.

توپوگرافی سطح زمین واحد معماری و شهرسازی اصفهان، از کل سطح شهر، نقاط ارتفاعی به طور دقیق تهیه کرده است. بنابراین از این نقاط به منظور رسم توپوگرافی بوسیله نرم افزار WINSURFER(7.1) استفاده شد.

توپوگرافی سنگ کف آبخوان در مطالعاتی که در مورد زمین‌شناسی شهر اصفهان انجام گردید، با استفاده از چاهه‌ها و ترانشهای اکتشافی، جنس، تعداد و ضخامت لایه‌ها مشخص شده و با استفاده از آن‌ها، نقشه‌ای تهیه گردید که در آن ضخامت و جنس این شبکه همگی به صورت هیدرودینامیکی در نظر گرفته شده اند به طوری که مرز شمالی با توجه به اطلاعات موجود، به صورت هد ثابت و زاینده رود به عنوان زون تغذیه و تخلیه و بقیه با هد متغیر می‌باشد.

با توجه به اهمیت محاسبات، ابعاد سلول‌ها در مسیر مترو و در حاشیه زاینده رود کوچک‌تر از بقیه سفره در نظر گرفته شدند. سلول‌ها به صورت مریع و مستطیل با اضلاع متغیر بین ۲۵ الی ۲۵۰ متر بوده که حاصل آن ۱۱۳ سلول در راستای x (شرقی- غربی) و ۱۲۴ سلول در راستای y (شمالی- جنوبی) است به عبارتی ۱۱۳ ستون و ۱۲۴ سطر. در شکل ۲ شبکه بندی محدوده مورد مطالعه در مدل PMwin دیده می‌شود. سلول‌های کوچک‌تر در این شکل دقیقاً در مسیر احداث توپل مترا واقع شده‌اند.

شرایط مرزی

همان طور که قبلاً گفته شد، این مطالعه در راستای مطالعات جامع طرح مترا اصفهان می‌باشد. این طرح در مسیر ترمینال کاوه به سمت دروازه شیراز با امتداد تقریباً شمالی- جنوبی اجرا خواهد شد. با توجه به این که دشت اصفهان، دارای وسعت زیادی است و در نزدیکی محدوده اجرای طرح، مرز فیزیکی وجود ندارد، شبکه‌ای در قسمت شهری دشت اصفهان به صورت مستطیل با طول ۱۱ کیلومتر در امتداد شرقی- غربی و عرض ۹ کیلومتر در امتداد شمالی- جنوبی تعریف گردید. مرزهای این شبکه همگی به صورت هیدرودینامیکی در نظر گرفته شده اند به طوری که مرز شمالی با توجه به اطلاعات موجود، به صورت هد ثابت و زاینده رود به عنوان زون تغذیه و تخلیه و بقیه با هد متغیر می‌باشد.

گردید. در نهایت نقشه هم ارتفاع سنگ کف با کم کردن ضخامت لایه آبرفتی از نقشه توپوگرافی سطح زمین، به دست آمد.

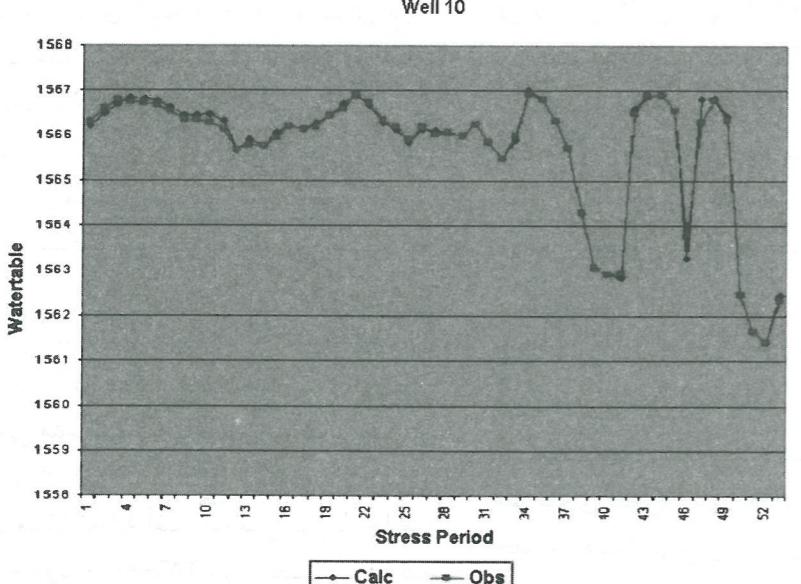
نقشه ارتفاعی سطح ایستابی

در شهر اصفهان تعدادی پیزومتر در امتداد خیابان چهارباغ از شمال به سمت جنوب وجود دارد که آمار سطح ایستابی ۲۲ حلقه از آنها، از شهریور ۱۳۷۶ به بعد، به صورت ماهیانه تهیه شده است. به دلیل این که این پیزومترها فقط در یک امتداد قرار دارند از آمار ۲۰ حلقه چاه بهره برداری که در سطح شهر پراکنده گیکنواختی دارند، استفاده شد، و به وسیله نرم افزار WINSURFER (7.1) نقشه ارتفاعی سطح ایستابی تهیه گردید. بدیهی است که سطح آب مربوط به چاههای بهره برداری در حالت اندازه گیری می گردد که حداقل چند روزی از آخرین آبکشی از چاه گذشته باشد. خاطر نشان می سازد با توجه به این که آمار سطح ایستابی پیزومترها از سال ۱۳۷۶ به بعد در دست بوده، لذا مدل سازی نیز به همین دوره محدود گردیده است. توجه به این نکته ضروری است که در بعضی از ماههای سال ۱۳۷۸ و ۱۳۷۹ زاینده رود با خشکی مواجه شده است. در حالی که در بعضی سالهای آماری دیگر، ممکن است سطح آب در زاینده رود بالاتر از حد نرمال باشد. البته در دوره زمانی مدل سازی، که در آن دوره اطلاعات سطح ایستابی پیزومترها به مدل گردیده اند، افزایش سطح آب در زاینده رود بیش از حد نرمال به وقوع پیوسته است. افزایش دوره آمار برداری از پیزومترها کمک می نماید که مدل سازی به دوره هایی که سطح آب رودخانه بیش از حد نرمال نیز باشد، تعیین داده شود.

تعیین ضرایب هیدرودینامیکی آبخوان
آبخوان ها با ضرایب مشخصی که به ضرایب هیدرودینامیکی معروفاند، توصیف می شوند. این ضرایب شامل ضریب نفوذ پذیری (K)، ضریب قابلیت انتقال (T)، تخلخل و ضریب ذخیره (S) می باشند. پیش بینی درست نوسانات سطح آب زیرزمینی در یک مدل قبل از هر چیز بستگی به آن دارد که تا چه حد پارامترهای هیدرودینامیکی یک آبخوان به طور دقیق برآورد شده باشند. روش های مختلفی برای اندازه گیری

مرحله بعد وارد شده است. در حالت ناپایدار، ضریب ذخیره آبخوان، میزان تغذیه و تخلیه آبخوان محاسبه شده اند. برای کنترل و محاسبه دقت مدل در سالهای شبیه سازی، با استفاده از نرم افزار Excel 2000 برآش سطح آب حقیقی و سطح آب شبیه سازی شده برای هر یک از پیزومترها انجام گرفته و با استفاده از قابلیت آماری این نرم افزار ضریب همبستگی آنها محاسبه شده است که در شکل های ۳ و ۴ به عنوان مثال آورده شده اند. نتایج حاصل، ضریب همبستگی بین ۸۸ تا ۹۶ درصد را نشان می دهد که با توجه به تعداد پیزومترهایی که برآش در آنها صورت گرفته، به طور متوسط ضریب همبستگی ۹۴ درصد در دقت محاسبات فرض می شود. در شکل ۳ برای تمامی نقاط مشاهده ای، سطح ایستابی محاسبه شده و لیکن به علت تطابق بسیار نزدیک، در بعضی از نقاط این شکل، رنگ آبی که معرف سطح ایستابی محاسبه شده می باشد، زیر رنگ قرمز قرار گرفته و مشخص نمی باشد.

خروجی های مدل
وجود دقت ۹۴ درصد در شبیه سازی، نشانگر دقت مناسب مدل سازی می باشد. به طور کلی خروجی های مدل را می توان شامل مواردی مانند: خلاصه بیلان آبی، نوسانات سطح ایستابی در تمام نقاط آبخوان، تعیین میزان تغذیه در ناحیه ای دلخواه و پیش بینی سطح ایستابی در



شکل ۳- نمودار نوسانات سطح ایستابی در پیزومتر شماره ۱۰

ماهیانه ۲۰ میلی متر است و با توجه به جنس رسی و سیلیتی لایه بالایی سطح شهر و مقدار کم بارش روزانه، با دقت خوبی می توان گفت که آب حاصل از بارندگی فقط سطح بالای خاک را مرتبط کرده و بنابراین مقدار تغذیه سفره آب زیرزمینی ناشی از بارش باران صفر در نظر گرفته شد.

کالیبراسیون مدل در حالت ناپایدار

با توجه به این که آمار موجود از نوسانات سطح ایستابی آبخوان شهر اصفهان، مربوط به مهر سال ۱۳۷۶ تا آخر سال ۱۳۸۰ می باشد، بنابراین کل دوره های زمانی، ۵۴ دوره تنش و هر دوره تنش شامل یک گام زمانی به مدت یک ماه انتخاب گردید. هدف از مدل سازی در حالت ناپایدار، شبیه سازی تغییرات سطح ایستابی در طی سال های بهره برداری از آبخوان می باشد. بنابراین عواملی چون میزان ضریب نفوذ پذیری، تخلخل، شرایط زهکشی و تغذیه و غیره که در حالت پایدار تعیین شده اند، در حالت ناپایدار، شبیه سازی تغییرات سطح ایستابی در طی سال های ثابت فرض شده، ولی برای هر دوره تنش تغذیه ناشی از زاینده رود و تخلیه چاهها، به دفعات در مدل تغییر داده شد و مدل اجرا گردید؛ تا این که در نهایت ارتفاع سطح ایستابی به دست آمده از مدل، با میزان ارتفاع اندازه گیری شده در پیزومترها به انداده شده باشد. مدل اجرا گردید؛ تا این که در نهایت ارتفاع سطح ایستابی به دست آمده از مدل، با میزان ارتفاع اندازه گیری شده در پیزومترها به انداده شده باشد. این کار به صورت مرحله به مرحله انجام گردید و پس از نزدیک شدن نتایج به دست آمده از هر مرحله، با مقادیر اندازه گیری شده، اطلاعات جدید برای اجرای مدل در

ضرایب هیدرودینامیکی وجود دارد که مهمترین و کاربردی ترین آنها در مطالعات آب زیرزمینی استفاده از آزمایش های پمپاژ است.

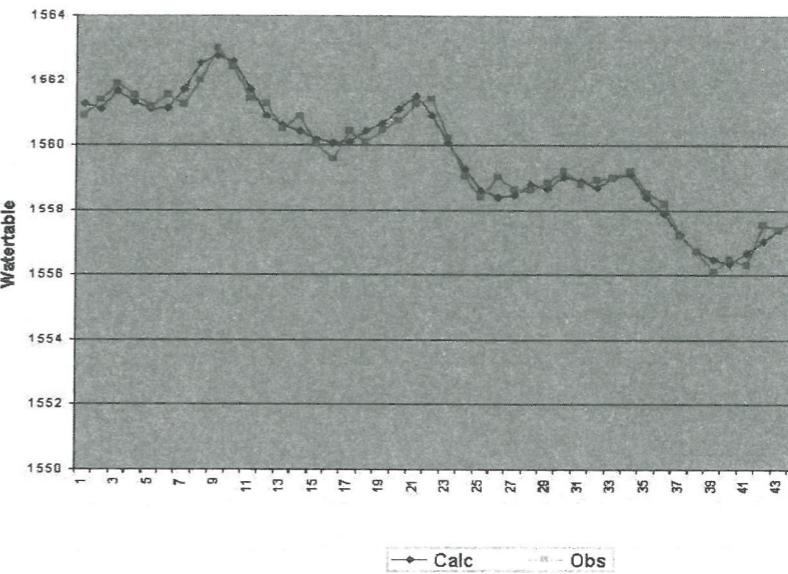
در محدوده شهر اصفهان بعد از مطالعه و بررسی چاه های مختلف، ۵ چاه انتخاب شده و مورد آزمایش پمپاژ قرار گرفتند. قبل از انجام آزمایش، در هر منطقه هماهنگی لازم با مالکین چاه های مجاور که در حریم چاه مورد آزمایش قرار داشتند انجام شد، تا پمپاژ چاه های اطراف متوقف و از تاثیر گذاری آنها بر تراز سطح آب اندازه گیری در طول آزمایش جلوگیری گردد. در نهایت ضرایب نفوذ پذیری چاه و آبخوان براساس تجربیات قبلی و شواهد موجود برای لایه اول، حدود ۶/۳ متر در روز و برای لایه دوم حدود ۱۹۸/۷ متر در روز محاسبه شده اند [۱].

کالیبراسیون مدل

کالیبراسیون مدل در حالت پایدار چنانچه گفته شد، اولین مرحله، کالیبراسیون مدل در حالت پایدار می باشد. حالت پایدار معرف و ضعیتی است که سیستم تغذیه و تخلیه آبخوان در حالت تعادل بوده و تغییر بار هیدرولیکی نسبت به زمان صفر باشد. چون آمار دقیق سطح آب زیرزمینی فقط از سال های ۱۳۷۶ به بعد موجود می باشد، بنابراین آمار سطح ایستابی سال ۱۳۷۶ برای کالیبراسیون مدل در حالت پایدار انتخاب گردید.

در حالت پایدار، مقادیر پارامترهای ورودی شامل ضریب نفوذ پذیری و میزان زهکشی سفره به وسیله رودخانه زاینده رود، محاسبه و تخمین زده شد و برای مدل تعریف گردید. سپس بر اساس روش سعی و خطای این مقادیر مرتبا تغییر داده شده و مدل اجرا شد تا تطبیق تاریخی برای سطح ایستابی به دست آمد. بدیهی است که دقت هر چه بالاتر مدل به دقت در تعیین پارامترهای ورودی و شرایط مرزی بستگی دارد و لذا بنا به امکانات موجود و اطلاعات و آمار در دسترس، سعی شده که با بالاترین دقت ممکنه پارامترهای ورودی و شرایط مرزی به مدل اعمال گردد.

با توجه به این که از نظر اقلیمی اصفهان جزو نواحی خشک و نیمه خشک کشور بوده و متوسط بارش سالانه از سال ۱۳۷۰ الی ۱۳۷۶، ۱۲۴ میلی متر و حداقل بارش



شکل ۴-نمودار نوسانات سطح ایستابی در پیزومتر شماره ۱۹

نفوذناپذیر به ضخامت ۰/۸ متر و طول تقریبی ۲ کیلومتر در دو طرف آنها پیشنهاد شده است. شکل های ۸ و ۹ به ترتیب دو مقطع طولی و عرضی دیواره های آب بند را نشان می دهند. دیوار نفوذ ناپذیر توپل مترا به عنوان یک ساخت زیرزمینی می تواند بر سطح آب زیرزمینی اثر بگذارد و باعث بالا آمدن سطح ایستابی در یک طرف و پایین آمدن سطح ایستابی در طرف دیگر شود. این تغییرات در سطح ایستابی باعث بروز مشکلاتی همچون مستعرق شدن یا نشت تاسیسات شهری می شود. بنابراین می بایست بین طرح های پیشنهادی، طرح هایی را انتخاب کرد که کمترین اثر را بر آب زیرزمینی داشته باشد. در این رابطه در ادامه به بررسی دو طرح منتخب می پردازیم.

به دلیل وجود خشکسالی در طی چند سال اخیر سطح آب زیرزمینی افت کرده و هر چند با بارندگی های زمستان سال ۱۳۸۰ وضعیت آب زاینده روود بهتر از سال های قبل شد و در بالا آمدن سطح آب زیرزمینی شهر مؤثر بوده، ولی هنوز هم سطح ایستابی آبخوان شهر اصفهان پایین تر از سال ۱۳۷۷ می باشد. بنابراین با توجه به این که هر چه سطح آب زیرزمینی بالاتر باشد، تغییرات در سطح آن بر اثر احداث توپل بیشتر خواهد بود، برای بررسی دو طرح منتخب از سطح آب زیرزمینی در دوازدهم فروردین سال ۱۳۷۷ که بالاترین سطح را در بین سال های مختلف دارد، استفاده شد.

هیدرودینامیکی آبخوان که توسط پمپاژ چندین چاه تعیین شده بود، تعدیل و تصحیح شد.

مطالعات متروی اصفهان از چندین سال قبل پیگیری شده است. چنانچه اشاره شد در این طرح توپل مترا از ترمینال کاوه در شمال شهر شروع شده و با عبور از زیر زاینده روود در دروازه شیزار خاتمه می یابد. حساسیت طرح به دلیل بالا بودن سطح آب زیرزمینی و از همه مهم تر عبور آن از زیر زاینده روود می باشد. به همین دلیل طرح های مختلفی به منظور نحوه حفر، نگهداری و مهار آب زیرزمینی ارائه شده است. که بعد از بررسی و مطالعه طرح های مختلف در حال حاضر دو طرح دو طرح نسبت به بقیه طرح ها برتری دارند.

در طرح اول پیشنهاد شده که برای مسیر رفت و برگشت، دو توپل جداگانه حفر شود. قطر این توپل ها هر کدام ۶ متر بوده و فاصله سقف توپل ها تا سطح زمین ۶ متر می باشد. در شکل ۶ این دو توپل نشان داده شده اند.

در طرح دوم پیشنهاد شده است که به جای دو توپل با قطر کم، یک توپل با قطر بزرگ تر حفر شود. برای این توپل قطر ۹ متر و فاصله ۹ متر بین سقف توپل تا سطح زمین پیشنهاد شده است. در شکل ۷ این توپل با مقیاس تقریبی نشان داده است.

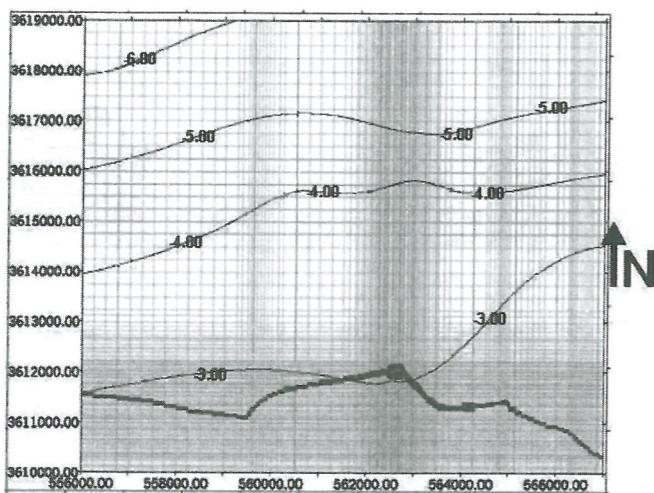
هم چنین در هر دو طرح به منظور جلوگیری از هجوم آب رودخانه زاینده روود به داخل توپل، احداث دو دیواره

در زاینده روود، میزان تخلیه در سال ۱۳۸۰ به حدود ۲۷۸۰۰۰۰۰ متر مکعب بالغ شده است. خروجی دیگر مدل آب زیرزمینی، نقشه های افت سطح ایستابی در هر دوره زمانی با فرض سطح ایستابی آبخوان در حالت پایدار به عنوان سطح مبنای باشد. به دلیل وجود این قابلیت، می توان وضعیت سطح ایستابی دوره های زمانی خاص را با هم مقایسه کرد و اختلاف بین سطح ایستابی در یک دوره زمانی خاص با وضعیت سطح ایستابی در ابتدای زمان شبیه سازی را محاسبه کرد. شکل ۵ میزان افت سطح ایستابی در دوره زمانی از اول مهر ۱۳۷۶ تا اول شهریور ۱۳۸۰ را نشان می دهد. همان طور که از شکل مشخص است، حداقل میزان افت سطح ایستابی ۷/۰ متر می باشد. علت اصلی این افت وجود خشکسالی چند سال اخیر و به تبع آن خشک شدن زاینده روود در چند ماه از سال و افزایش استخراج آب از سفره توسط چاه های بهره برداری بوده است.

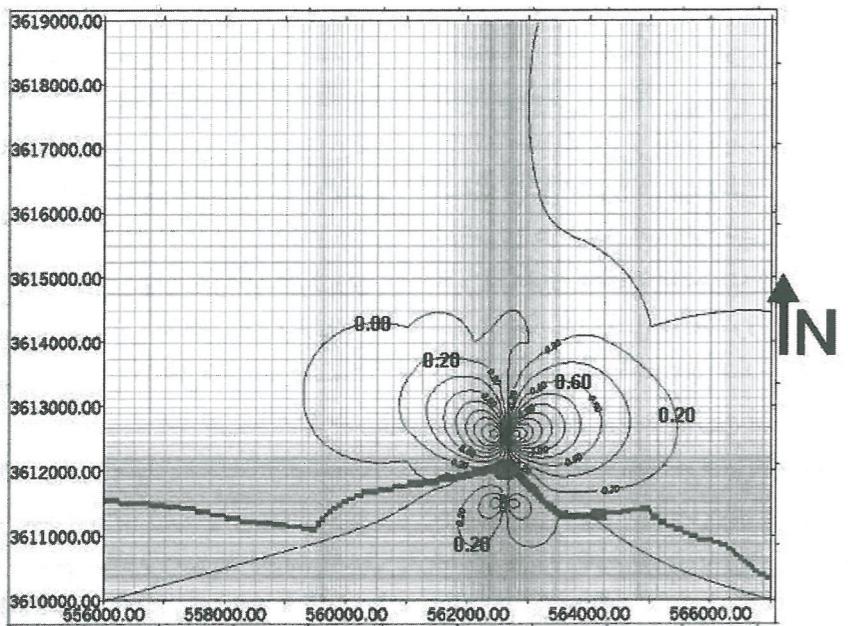
بررسی تأثیر پروژه متروی اصفهان بر رژیم آب زیرزمینی شهر اصفهان

همان طور که قبلا ذکر شد، بطور کلی هدف از مدل سازی آبخوان شهر اصفهان، بررسی اثرات ناشی از حفر و احداث توپل زیرزمینی مترا بوده است. در این رابطه ابتدا با استفاده از مدل سازی، پارامترهای

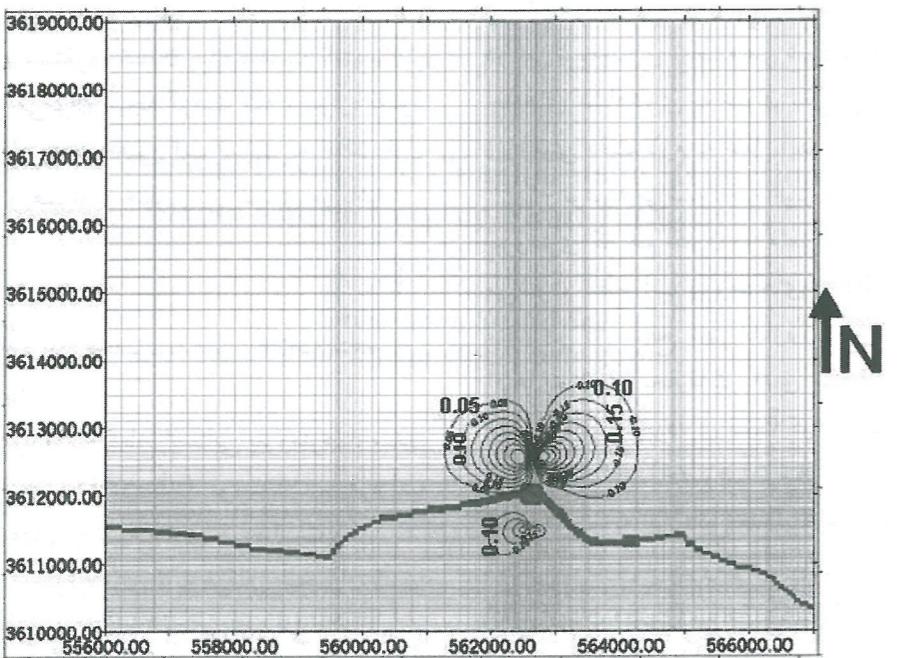
سال های آینده ذکر کرد. بر اساس نتایج حاصل از کالیبراسیون مدل در یک دوره پایدار (۱۳۷۶-۷۷)، ضریب هدایت هیدرولیکی لایه اول همان $6/3$ متر در روز ثبیت شد. در حالی که ضریب نفوذ پذیری لایه دوم به مقدار $7/211$ متر در روز تصحیح گردید. مقدار تعديل شده ضریب نفوذ پذیری لایه دوم در حین کالیبراسیون مدل در حالت پایدار بوده و با مقدار به دست آمده در طی آزمایش های پمپاژ اندکی متفاوت می باشد. همچنین بر اساس نتایج حاصل از کالیبراسیون در یک دوره ۵ ساله ناپایدار، ضریب ذخیره برای لایه اول $0/01$ و برای لایه دوم $0/15$ به دست آمده است. یکی دیگر از خروجی های مدل، بیلان آبی آبخوان است. به طور کلی بیلان آبی تفاضل دو پارامتر، میزان آب ورودی و میزان آب خروجی می باشد. هر یک از پارامترهای ورودی و خروجی، خود از پارامترهای دیگر تشکیل می شوند. بدیهی است که اندازه گیری تمام پارامترهای ورودی و خروجی یک آبخوان کاری مشکل است، ولی می توان با صرف نظر از اجزایی که تاثیر چندانی در معادله بیلان ندارند و در نظر گرفتن دوره زمانی مناسب که باعث حذف برخی از پارامترها می شود، بیلان آبی آبخوان را مشخص کرد. در مورد شهر اصفهان میزان تخلیه آب زیرزمینی توسط چاه ها در سال ۱۳۷۶ در حدود 2560000 متر مکعب بوده که به دلیل وجود خشکسالی در سال های اخیر و کمبود آب



شکل ۵-افت سطح ایستابی در پایان شهریور ۱۳۸۰ نسبت به اول مهرماه ۱۳۷۶

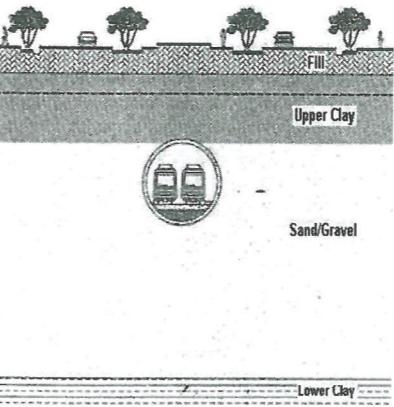


شکل ۱۰- تغییر سطح آب زیرزمینی بر اثر احداث دیوار نفوذ ناپذیر بدون مدخل

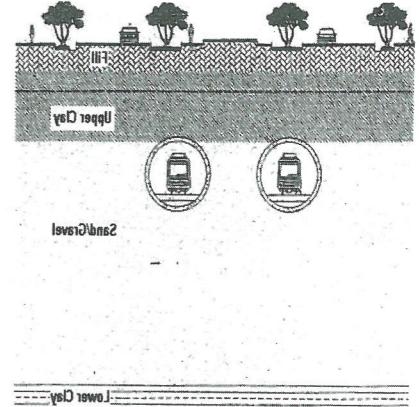


شکل ۱۱- تغییر سطح آب زیرزمینی بر اثر احداث دیوار نفوذ ناپذیر با مدخل

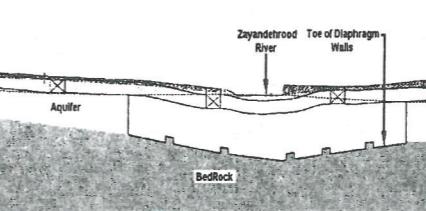
آب زیرزمینی ایجاد کرده است. در سمت غرب دیوار، سطح آب زیرزمینی بالا آمدگی معادل $1/5$ متر از سطح وجود مدخلی برای عبور آب زیرزمینی از سمت دیواره اولیه را نشان می‌دهد، در حالی که در طرف مقابل آن غربی به شرقی، در نظر گرفته شد. نتایج حاصل از مدل در این حالت در شکل ۱۰ نشان داده شده است. محاسبات ممکن است که دیوار نفوذناپذیر تغییرات محسوسی در سطح نسبت به سطح اولیه مشاهده می‌شود. با توجه به این که در



شکل ۷- مقطعی از یک تونل جداگانه مسیر رفت و برگشت با مقیاس تقریبی [۲]



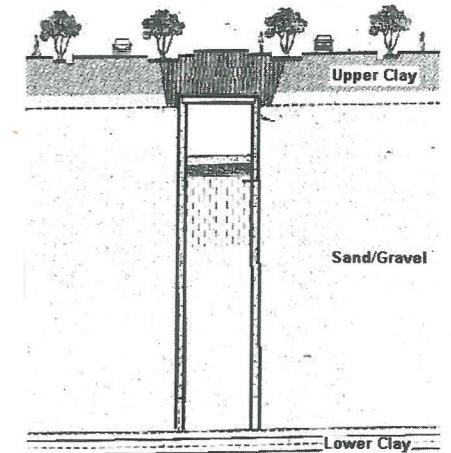
شکل ۶- مقطعی از دو تونل جداگانه مسیر رفت و برگشت با مقیاس تقریبی [۲]



شکل ۹- مقطع طولی از دیواره‌ی نفوذ ناپذیر [۲]

تونل در آب قرار گرفته، ولی با توجه به این که ضخامت لایه آبدار زیرین بین 15 تا 30 متر متغیر است، احداث تونل با قطرهای مذکور در برابر این ضخامت، تغییر محسوسی در سطح آب زیرزمینی ایجاد نمی‌نماید.

همان طور که گفته شد بر طبق این طرح، به منظور جلوگیری از نفوذ آب زاینده‌رود به عملیات احداث تونل، می‌باشد دو دیوار نفوذ ناپذیر به ضخامت $0/8$ متر تا لایه نفوذ ناپذیر (سنگ کف آبخوان) به طول تقریبی 2 کیلومتر در محل تلاقی مسیر احداث تونل مترو و زاینده‌رود احداث شود. این موضوع به دو صورت بررسی شد:



شکل ۸- مقطع عرضی از دیواره‌ی نفوذ ناپذیر [۲]

به منظور بررسی اثرات احداث تونل و دیوار نفوذ ناپذیر، ابتدا به طور جداگانه تونل‌ها به قطرهای 6 و 9 متر، به صورت یک سد نفوذ ناپذیر زیرزمینی وارد مدل شدند. ولی با این که در قسمت‌های جنوبی شهر و محل تلاقی مسیر خط تونل و زاینده‌رود، تونل‌ها به طور کامل در زیر سطح ایستابی آب زیرزمینی قرار گرفته و در قسمت شمالی شهر قسمتی از تونل‌ها در آب می‌باشند، مدل تغییر محسوسی در سطح آب زیرزمینی را نشان نمی‌دهد. می‌توان دو علت برای این عدم تغییر بیان کرد. اول این که ضریب نفوذپذیری لایه آبدار دوم (زیرین) نسبتاً زیاد می‌باشد. دوم این که هر چند در بعضی مقاطع، تمام قطر

با قطر ۹ متر، تأثیر چندانی بر جریان آب زیرزمینی نداشته و انتخاب هر کدام از این گرینه‌ها از این دیدگاه علی‌السویه می‌باشد.

۴- احداث دیوار نفوذ ناپذیر بدون مدخل آب در دو سمت تونل مترو در نزدیکی زاینده‌رود، سبب نوسان ۱/۵ متری در سطح آب زیرزمینی شده و می‌تواند مشکلاتی نظیر مستغرق شدن یا نشست را برای تأسیسات شهری ایجاد نماید؛ ولی در صورتی که در قسمت پایین دیوارهای نفوذ ناپذیر مدخل‌هایی برای عبور آب زیرزمینی تعییه گردد، کمترین نوسان سطح آب زیرزمینی (حداکثر ۰/۵ متر) به وجود می‌آید. بنابراین احداث دیوار نفوذ ناپذیر همراه با مدخل‌های عبور آب نسبت به حالت احداث دیوار نفوذ ناپذیر بدون مدخل عبور آب ارجحیت دارد.

بر اساس نتایج تحقیق انجام شده، موارد ذیل پیشنهاد می‌شود:

۱- با توجه به اهمیت صحت اطلاعات اولیه ورودی در امر شبیه‌سازی توصیه می‌شود در اندازه‌گیری اطلاعات چاههای مشاهده‌ای به عنوان یکی از پارامترهای مهم آب زیرزمینی دقت لازم به عمل آید.

۲- توصیه می‌شود به غیر از اندازه‌گیری چاههای پیزومتری که هم اکنون در مسیر چهار باغ اندازه گیری می‌شود، سطح آب پیزومترهای مختلف به صورت شبکه‌ای منظم در کل سطح شهر اندازه‌گیری شود تا در آینده از آن‌ها بتوان در تحقیقات بعدی استفاده نمود. هم‌چنین طول مدت زمان آماربرداری نسبتاً کوتاه بوده و بنابراین تاثیر شرایط مختلف (خصوصاً ترسالی) در مدل به خوبی آشکار نشده است. به این دلیل مناسب است که طول مدت زمان آماربرداری از پیزومترها طولانی‌تر بوده تا بتوان کالیبراسیون مدل را با دقت بالاتر و در شرایط مختلف صورت داد.

محل‌هایی که سطح آب زیرزمینی افزایش یا کاهش یافته، سطح آب زیرزمینی هم به طور طبیعی نسبتاً بالا می‌باشد و این موضوع می‌تواند باعث بروز مشکلاتی مانند نشت یا مستغرق شدن تاسیسات شهری شود، بنابراین حالت اول یعنی ایجاد دو دیواره بدون مدخل عبور آب مناسب به نظر نمی‌رسد.

ب- در حالت دوم در پایین دو دیواره نفوذناپذیر (روی سطح فوقانی سنگ کف)، مدخل‌هایی به طول ۵۰ و ارتفاع ۳ متر در نظر گرفته شد. فاصله این مدخل‌ها در دو سمت رودخانه ۳۵۰ متر و در سایر قسمت‌ها تقریباً ۲۰۰ متر می‌باشد. در این حالت پس از اجرای مدل، در قسمت غرب دیواره غربی، بالا آمدگی آب زیرزمینی به ارتفاع حداقل ۰/۵ متر بالاتر از سطح آب زیرزمینی اولیه مشاهده می‌شود و در طرف مقابل سطح آب زیرزمینی ۰/۵ متر پایین‌تر از سطح آب اولیه قرار می‌گیرد. در شکل ۱۱ این تغییرات نشان داده شده‌اند. چنانچه دیده می‌شود در حالت دوم تغییرات سطح آب زیرزمینی بسیار کمتر از آن است که مشکلی در مورد مستغرق شدن یا نشت تاسیسات پیش بیاید. بنابراین می‌توان نتیجه گرفت که دیواره نفوذ ناپذیر به طریق ایجاد مدخل عبور آب نسبت به حالت اول برتری کامل داشته و همراه با خطر زایی کمتری می‌باشد.

نتیجه گیری

با توجه به اهداف این تحقیق، به طور خلاصه نتایج زیر را می‌توان بر شمرد:

- با توجه به نوسانات سطح ایستابی پیزومترها، مدل PMwin با دقت بالایی (۹۴ درصد)، نوسانات سفره آب زیرزمینی دشت اصفهان را شبیه سازی کرده است.
- میزان ضریب نفوذناپذیری لایه فوقانی آبخوان شهر اصفهان ۶/۳ و لایه زیرین ۷/۱۱ متر بر روز می‌باشد.
- مدل‌سازی جریان آب زیرزمینی نشان می‌دهد که هر دو گرینه احداث دو تونل با قطر ۶ متر و یا یک تونل

منابع و مراجع

- 1- Taheri, A. & Associates,(1999)." Esfahan Metro Project", GEOTECHNICAL INVESTIGATIONS, Geotechnical Consulting Engineers.
- 2- PPK Environment & Infrastructure Pty Ltd, (1998)." Esfahan Mass Rapid Transit Priority Line Preliminary Design", Appendix PA North – South Line – Geotechnical Assessment and Tunnel Design.