

Technical Note

مقاله ترویجی (یادداشت فنی)

**Hydraulic Simulation of Rural Water
Distribution Network Aiming at Reduced
Leakage (Case Study: Ghorakhk Village,
Binalood Region)**

**مدل سازی هیدرولیکی شبکه توزیع آب روستایی
به منظور کاهش نشت (مطالعه موردی: روستای گراخک،
شهرستان بینالود)**

Hashem Kouchekezadeh Dandansaz^{1*}, Mohammad
Soltani Asl² and Amir Joneidi³

1- M.Sc. in Civil-Environmental Engineering,
Mashhad Water and Wastewater Company, Mashhad,
Iran.

2- Ph.D. in Civil Engineering, Assistant Professor of
Asrar Higher Education Institute, Director of Network
Operation and Development of Water, Khorasan
Razavi Water and Wastewater Company, Iran.

3- B.Sc. in Civil Engineering, Khorasan Razavi Water
and Wastewater Company, Iran.

* Corresponding author, Email:
koochakzadehh@abfamashhad.ir

هاشم کوچک زاده دندانساز^{۱*}، محمد سلطانی اصل^۲ و امیر جنیدی^۳

۱- کارشناسی ارشد مهندسی عمران، مهندسی محیط زیست، شرکت آب و
فاضلاب مشهد، مشهد، ایران.

۲- دکتری مهندسی عمران، استادیار مؤسسه آموزش عالی اسرار مشهد،
مدیر بهره برداری و توسعه شبکه شرکت آب و فاضلاب خراسان رضوی،
مشهد، ایران.

۳- کارشناس عمران، شرکت آب و فاضلاب خراسان رضوی، مشهد، ایران.
* نویسنده مسئول، ایمیل: koochakzadehh@abfamashhad.ir

Received: 13/01/2020

Revised: 04/10/2020

Accepted: 10/10/2020

تاریخ دریافت: ۱۳۹۸/۱۰/۲۳

تاریخ اصلاح: ۱۳۹۹/۰۷/۱۳

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۹/۰۷/۱۹

Abstract

چکیده

In water distribution systems, pressure is one of the most important factors affecting leakage. Accordingly pressure management is an integral part of the leak reduction strategy. The main purpose of pressure management is to minimize network leakage by providing minimal pressure on network nodes. Using the pressure control valves (PRV) in the water networks is one of the common methods to reduce water leakage. In this study, with the aim of determining the optimal pressure in the network, the water distribution network was analyzed using WaterGEMS and ArcGIS software and based on field data. The modeling results showed that the pressure distribution in the network is uneven and some network nodes are experiencing non-optimal pressure. Therefore, based on the topography of the area, three pressure optimization scenarios were implemented in the model, which reduced the average night network pressure by 32% to 53%. The results showed that the infrastructure network leakage index (ILI) was reduced by 23.18 to 13.96, which showed a decrease of 28% to 40%. Finally, the calculations showed that by applying these scenarios, network leakage can be reduced by 24.2% to 34.5%.

از مهم ترین عوامل مؤثر بر نشت در سیستم های توزیع آب، فشار شبکه است و مدیریت فشار از استراتژی های مهم کاهش نشت شبکه های آبرسانی است. هدف اصلی مدیریت فشار در سیستم های توزیع آب به حداقل رساندن نشت با بهینه سازی فشار، در گره های مصرف شبکه است. یکی از روش های معمول برای تحقق این امر استفاده از شیرهای کنترل فشار است. در این تحقیق به منظور بررسی وضعیت فشار در محدوده شبکه توزیع منطقه مورد مطالعه و تعیین سناریوهای فشار بهینه شبکه، نسبت به تهیه مدل هیدرولیکی بر اساس اطلاعات میدانی مورد نیاز توسط نرم افزارهای ArcGIS و WaterGEMS اقدام شد. نتایج اولیه نشان می دهد توزیع یکنواخت فشار در شبکه وجود ندارد و برخی مناطق از فشار بهینه برخوردار نیستند. برای بررسی اثرات مدیریت فشار، سه سناریو بهینه سازی بر مبنای تأمین حداقل فشار در مدل تعریف شد. نتایج نشان می دهد که با اعمال این سناریوها متوسط فشار شبانه شبکه بین ۳۲٪ تا ۵۳٪ کاهش می یابد. هم چنین محاسبات نشان داد شاخص نشت زیرساخت شبکه توزیع روستا از ۲۳/۱۸ تا ۱۳/۹۶ تقلیل یافت که کاهشش بین ۲۸٪ تا ۴۰٪ را نشان می دهد. در نهایت نشت شبانه شبکه بین ۲۴/۲٪ تا ۳۴/۵٪ کاهش یافت که تجمیع نتایج حاکی از امکان بهره برداری پایدار شبکه خواهد بود.

Keywords: Distribution network, Hydraulic modeling, Leakage, Pressure management.

واژه های کلیدی: مدیریت فشار، نشت، شبکه توزیع، مدل سازی هیدرولیکی.

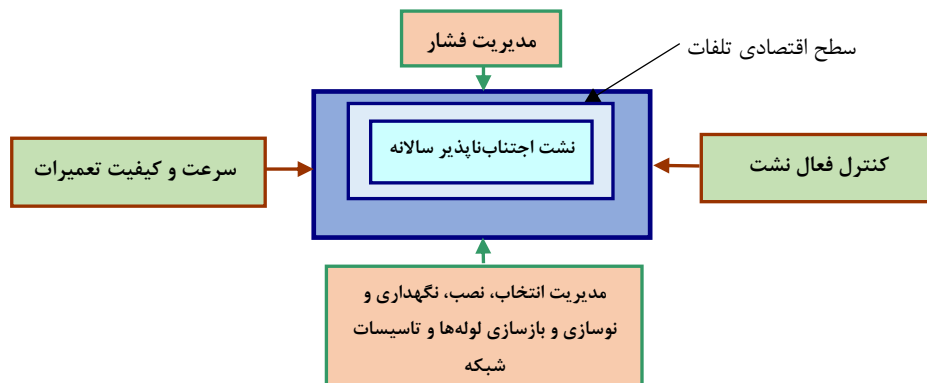
است. موضوع مهم در مدیریت نشت، این است که نشت چگونه کنترل شود و کدام فاکتورها بیشترین اهمیت را از نظر تأثیر بر میزان نشت دارند. اگر بتوان فاکتورهای کلیدی تأثیرگذار بر نشت را شناسایی کرد، آن گاه پیش‌بینی اثرات احتمالی فعالیت‌های مختلف کاهش نشت ممکن خواهد بود. در تحقیقاتی که از سوی انجمن بین‌المللی آب (IWA)^۱ در زمینه مدیریت نشت انجام گرفته، نشان داده شده است که چهار پارامتر مدیریت فشار، کنترل فعال نشت، سرعت و کیفیت تعمیرات، مدیریت انتخاب، نصب، نگهداری و نوسازی و بازسازی لوله‌ها و تأسیسات شبکه، بیشترین اثر را بر روی نشت دارند (شکل ۱) (Thornton and Lambert, 2005).

مدیریت فشار عبارت است از اعمال کنترل روی فشارهای سیستم برای رسیدن به یک سطح فشار بهینه، مناسب برای سیستم آبرسانی به گونه‌ای که علاوه بر حذف تغییرات و ناپایداری در فشار، حداقل فشار لازم برای تأمین حقوق قانونی مشترکان و مصرف‌کنندگان فراهم شود (ملاباشی و دستگردی، ۱۳۹۵). نرخ تلفات واقعی آب از شبکه‌های توزیع تابعی از سطح فشار شبکه است (Giustolisi et al., 2008). مقدار نشت در سطح شبکه و به خصوص مقدار نشت از اتصالات و لوله‌های غیرفلزی، به شدت به سطح فشار شبکه وابسته است (Lambert, 2000). از طرف دیگر افزایش ناگهانی فشار و پدیده سرچ^۲ باعث ایجاد نقاط نشت جدید می‌شود. بر این اساس امروزه مدیریت فشار در سطح شبکه به عنوان یکی از کارآمدترین و اقتصادی‌ترین سیاست‌های کاهش نشت اهمیت زیادی پیدا کرده است (AbdelMeguid et al., 2011). اثر فشار روی نشت بالاترین و فوری‌ترین اثر بر روی تمامیت نشت بوده و هر تغییری در فشار آب باعث تغییر در آهنگ نشت از شبکه می‌شود (جعفری اصل، ۱۳۹۵).

یکی از چالش‌های جدی کشورهای در حال توسعه، توجه به حفظ منابع آب و بهره‌برداری بهینه از آن در کنار بهبود زیرساخت‌های توسعه است. در طی سال‌های اخیر برنامه‌ریزان منابع آبی توجه خود را به مدیریت منابع آب و عرضه آن معطوف کرده و به مطالعه در زمینه مسائل عمده بخش آب از جمله کم‌آبی و برطرف کردن مشکلات موجود در این زمینه پرداخته‌اند.

به دلیل هزینه‌های بالای ساخت و نگهداری سازه‌های کنترل، نگهداری آب‌های سطحی مانند سدها و بندها، تأسیسات لازم برای استخراج آب از منابع زیرزمینی و هزینه‌های تصفیه و سالم‌سازی آب، در سال‌های اخیر، کم کردن تلفات آب به عنوان یکی از راهبردی‌ترین و اقتصادی‌ترین راه‌های مقابله با کم‌آبی در کشور مطرح شده است. در این راستا، حفاظت و نگهداری از آب موجود در شبکه به عنوان یکی از راه‌کارهای ارزان‌قیمت در پروژه‌های آبی موردتوجه شرکت‌های آب و فاضلاب قرار گرفته است. از طرف دیگر، با توجه به اهمیت آب از لحاظ استراتژیکی، افزایش رو به رشد جمعیت، کاهش نسبی مقدار نزولات جوی و مناقشات مرزی بر سر مالکیت آب‌های سطحی و از همه مهم‌تر کمبود منابع آبی قابل استحصال موجود در کشور، چاره‌ای جز استفاده بهینه و کامل از منابع موجود نیست. بنابراین جلوگیری از هدررفت آب، می‌تواند یک راه‌کار مناسب برای ذخیره آب در کشور باشد (ملاباشی و دستگردی، ۱۳۹۵).

نشت در شبکه‌های آبرسانی تابع عوامل مختلفی از جمله فشار آب، قدمت لوله‌ها، کیفیت آب و خاک، کیفیت اجرا، کیفیت لوله‌ها و متعلقات، ضربه و بارهای جانبی نظیر ترافیک است. به منظور مدیریت مناسب نشت، شناخت پارامترهای مؤثر بر نشت ضروری



شکل ۱- روش‌ها و استراتژی‌های کنترل نشت (IWA)

توزیع دانسته و نشان داند که کنترل هوشمند فشار دارای بیشترین و سریع‌ترین اثر هیدرولیکی بر روی مقدار نشت و کاهش

سلطانی اصل و فغفور مغربی (۱۳۸۸) فشار را یکی از مهم‌ترین عوامل مؤثر در میزان آب بدون درآمد در شبکه‌های

گرفته شده است.

۲- مواد و روش‌ها

۲-۱- معادلات حاکم

در بهره‌برداری و کنترل شبکه‌های آبرسانی همواره دو پارامتر دبی (میزان تولید یا مصرف) توسط جریان‌سنج‌های موجود در مخازن (یا نقاط دیگر شبکه) و هد در بین دو نقطه توسط فشارسنج‌ها پایش می‌شوند. براساس مقادیر هد و دبی، پارامترهای مختلفی در شبکه آبرسانی محاسبه می‌شوند. این روابط پایه که همان اصل پیوستگی و اصل انرژی (قانون برنولی) هستند در روابط (۱) و (۲) نشان داده شده‌اند (Walski et al., 2003):

$$\sum Q_{in} - \sum Q_{out} = 0 \quad (1)$$

$$Head = Z_1 + \frac{P_1}{\gamma} + \frac{V_1^2}{2g} = Z_2 + \frac{P_2}{\gamma} + \frac{V_2^2}{2g} + h_{L1-2} \quad (2)$$

که Q_{in} و Q_{out} : مقادیر دبی ورودی و دبی خروجی به گره را برحسب واحد حجم سیال بر زمان بیان می‌کنند. در رابطه برنولی نیز پارامترهای Z, P, V, h_{L1-2} و $Head$: به ترتیب بیانگر ارتفاع گره موردنظر تا خط مبنا (m)، فشار در گره ($m H_2O$)، سرعت سیال در گره (m/s)، افت هد ناشی از اصطکاک بین گره‌های ۱ و ۲ (m) و انرژی سیال یا هد کلی آن (m) هستند.

برای محاسبه افت هد طولی روابط مختلفی همچون رابطه هیزن-ویلیامز، رابطه مانینگ و رابطه دارسی-وایسباخ ارائه شده است. از بین این روابط، رابطه هیزن-ویلیامز (رابطه (۳)) در شبیه‌سازی‌ها (ورودی نرم‌افزارهایی چون WaterGEMS و EPANET) بیشتر مورد استفاده قرار می‌گیرد (Rossman, 2000):

$$h = 10.68 \left(\frac{Q}{C} \right)^{1.852} . D^{-4.87} . L \quad (3)$$

که h : افت فشار (متر)، Q : دبی (مترمکعب در ثانیه)، L : طول لوله (متر)، C : ضریب زبری لوله (بدون بعد) و D : قطر لوله (متر) هستند. این فرمول یک فرمول تجربی است که در نیم قرن اخیر کاربرد زیادی در طراحی خطوط انتقال و توزیع آب پیدا کرده است؛ اما دارای نقاط ضعفی است که از جمله می‌توان به تجربی بودن آن اشاره کرد، درحالی‌که رابطه دارسی وایسباخ رابطه‌ای کاملاً علمی و آکادمیک است. طبق مبانی نظری هیدرولیک،

صدمات ناشی از فشارهای زیاد در شبکه است. در این پژوهش ابتدا شبکه موردنظر با بهره‌گیری از تلفیق روش اندازه‌گیری جریان حداقل شبانه و تحلیل هیدرولیکی با استفاده از قابلیت نرم‌افزار EPANET، مدل‌سازی شد. سپس با استفاده از نتایج مدل، در شیر فشارشکن ورودی شبکه، یک برنامه زمانی تغییرات هد فشار خروجی در طول ساعات روز و بر مبنای تأمین حداقل فشار در کم‌فشارترین نقطه، تعیین و اعمال شد. نتایج نشان داد که می‌توان با استفاده از این روش مدیریت فشار، ضمن کاهش نشت شبانه به حدود ۳۵٪، توزیع فشار را در شبکه یکنواخت‌تر نمود. در تحقیقی دیگر ملامبانی و دستگردی (۱۳۹۵) به کاربرد مدیریت فشار در کاهش حوادث خط انتقال آب پرداختند. آن‌ها در این مقاله نشان دادند که می‌توان از مدیریت فشار به‌عنوان یک روش عملیاتی و اجرایی در خطوط انتقال برای کاهش حوادث خط انتقال استفاده نمود. بدین منظور خط انتقال شهر سجری استان اصفهان به‌عنوان زمینه تحقیق انتخاب شد. حریری اصلی و همکاران (۱۳۹۵) با استفاده از مفهوم حداقل جریان شبانه آب و مدیریت هوشمند فشار و تحلیل داده‌ها توسط نرم‌افزار WeterGEMS از منطق فازی به مثابه یک گزینه مدل‌سازی در انطباق با GIS استفاده نمودند.

Pilipovic and Taylor (2003) نتایج مطالعه‌ای پیرامون طرح و کاربرد یک برنامه استانداردسازی فشار در شبکه را که در شهر ویت‌کایر کشور نیوزلند به اجرا در آمده است، ارائه کردند. نتایج حاکی از آن است که این برنامه با هزینه کلی ۸۵۰۰۰۰ دلار (نیوزلند)، در طول سه سال موجب ۱۰ درصد کاهش مصرف آب، ۵ درصد کاهش فاضلاب (با صرفه‌جویی بالغ بر ۵۰۰۰۰۰ دلار در سال)، کاهش تلفات آبی (با صرفه‌جویی نزدیک به ۳۰۰۰۰۰ دلار در سال) کاهش حوادث و شکست‌های بزرگ و افزایش عمر مفید شبکه تا حدود ۱۰ الی ۲۰ سال شده است. Thornton and Lambert (2006) نشان دادند که هم‌بزرگی و هم‌رخداد نشت‌های جدید با کاهش و ثبات فشار در سیستم کاهش می‌یابند. هم‌چنین کاهش فشار نه فقط باعث کاهش میزان نشت از منافذ موجود می‌شود بلکه باعث کاهش نشت‌های جدید خواهد شد.

در این پژوهش علاوه بر بررسی تأثیر مدیریت فشار در کاهش نشت، به‌خصوص در شبکه‌های آب شرب روستایی، از مدل‌سازی هیدرولیکی شبکه به‌عنوان ابزاری برای پایش شبکه استفاده می‌شود. هم‌چنین شاخص نشت زیرساخت به‌عنوان فاکتوری مهم در آب بدون درآمد مورد سنجش و ارزیابی قرار خواهد گرفت. در این تحقیق متوسط فشار شبانه منطقه به‌عنوان پایه تحقیق در نظر

متوسط شبانه منطقه (AZNP)^۳ و شاخص نشت^۴ که توسط مطالعات مرکز تحقیقات آب انگلستان^۵ به دست آمده در شکل ۲ نشان داده شده است (نشریه شماره ۵۵۶، ۱۳۹۱). مشاهده می شود که منحنی تا فشار حدود ۵۰ متر تقریباً خطی است. همچنین حتی یک کاهش کوچک در فشارهای بالا می تواند سبب کاهش زیادی در میزان شاخص نشت شود. در تحقیقات چند تن از محققین در انگلستان و ژاپن مقادیر ۱/۱۸، ۱/۱۵ و ۱ برای توان فشار (n) پیشنهاد شده است (Lambert, 1997). از شکل ۲، رابطه (۶) به دست می آید (UWI, 1994):

$$(LI) = 0.5 AZNP + 0.0042 * AZNP^2 \quad (6)$$

متوسط فشار شبانه منطقه در هر منطقه به روش های زیر به دست می آید (نشریه شماره ۵۵۶، ۱۳۹۱):

- متوسط مقادیر فشار در بلندترین و پست ترین نقاط شبکه؛
- محاسبه مقادیر فشار برای هر نقطه به وسیله یک مدل کالیبره شده تحلیل شبکه و به دست آوردن فشار متوسط شبکه.



شکل ۲- رابطه بین متوسط فشار شبانه منطقه و شاخص نشت (نشریه شماره ۵۵۶، ۱۳۹۱)

بودن این روستا جمعیت از آمار رسمی نیز فزونی می یابد. سرانه مصرف روستا در سال ۹۶ در حدود ۱۹۰ لیتر در شبانه روز بوده است. تأمین آب روستای گراخک از یک ایستگاه پمپاژ توسط خط انتقال ۱۱۰ میلی متری (پلی اتیلین-گالوانیزه) به طول تقریبی ۵۰۰۰ متر صورت می گیرد. در محل حصارکشی، یک مخزن ۱۱۷۰۰ مترمکعبی فعال وجود دارد. شبکه توزیع روستای گراخک دارای عمر متوسط ۱۵ سال است و از جنس پلی اتیلن به طول ۱۱۷۰۰ متر به استثنای طول انشعابات مشترکین است. شبکه توزیع روستای گراخک بعد از طی مسیری حدود ۷۰۰ متر از خروجی

معادله یک جریان کاملاً آشفته Q از یک منفذ با مقطع ثابت A و هد استاتیک ثابت به صورت رابطه (۴) است (Thornton et al., 2008):

$$Q = KA\sqrt{2gh} \quad (4)$$

که Q : با سطح مقطع منفذ A : و سرعت خروج سیال حقیقی (V) که خود با ریشه دوم هد استاتیکی فشار و ضریب جریان K تغییر می کند، متناسب است. اگر سطح مقطع منفذ یا ضریب جریان نیز با فشار تغییر کند آن گاه تغییرات جریان حساسیت بیشتری به تغییرات فشار خواهد داشت (Thornton et al., 2008). لذا به عنوان یک رابطه کلی برای تخمین نشت از رابطه (۵) استفاده می شود (سلطانی اصل و فغفور مغربی، ۱۳۸۸):

$$Q = cp^n \quad (5)$$

که Q : دبی خروجی از منفذ یا نشت، p : فشار و c : ضریب تخلیه روزنه یا ضریب نشت و n : توان ثابت فشار هستند. رابطه بین فشار

۲-۲- منطقه مورد مطالعه

این پژوهش به مطالعه شبکه توزیع روستای گراخک شهرستان بینالود (طرقبه شاندیز) برای یافتن فشار بهینه شبکه و کاهش مقدار نشت شبانه شبکه مورد نظر پرداخته است. این روستا در فاصله ۲۰ کیلومتری شمال غرب شهر مشهد و در منتهی الیه شهرستان بینالود و در دامنه کوه های بینالود واقع شده است. روستای گراخک طبق آمار رسمی سال ۱۳۹۵ جمعیتی بالغ بر ۷۴۲ نفر داشته که نسبت به سال ۱۳۹۰ رشد ۹/۱٪ را تجربه کرده است. در ایام گرم سال به علت ییلاقی و خوش آب و هوا

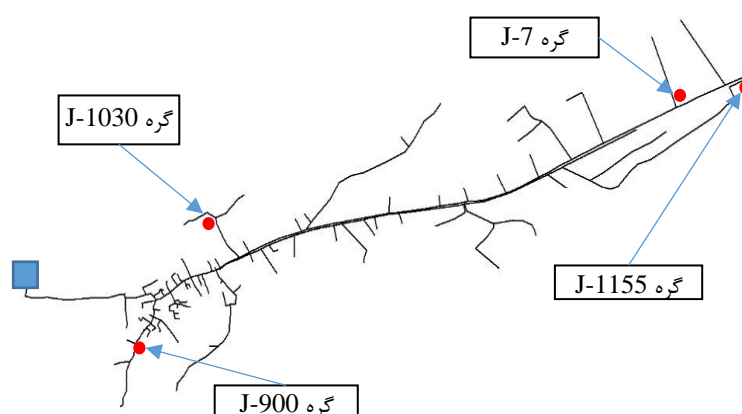
گرفت. فشار نقاط به طور میانگین در بازه‌های زمانی ۱۰ دقیقه‌ای و طی حدود ۶ ماه (۶ ماه پایانی سال ۱۳۹۶) اندازه‌گیری و در بانک اطلاعاتی شرکت آبفای خراسان رضوی ثبت شد.

برای سهولت در انجام پژوهش و به دلیل حجم عظیم داده‌های اندازه‌گیری شده فشار در ساعات مشخص (مطابق با ضرایب نوسانات ساعتی مصرف طی شبانه‌روز برگرفته از نشریه ۳-۱۱۷) و به صورت هفتگی متوسط‌گیری شدند. در نهایت میانگین مقادیر به دست آمده برای هر ساعت نیز محاسبه شد. نمونه‌ای از محاسبات برای یکی از نقاط در جدول ۱ قابل مشاهده است.

مخزن به دوشاخه اصلی منشعب شده است که وظیفه توزیع آب به دو سمت اصلی روستا را دارد.

۲-۳- جمع‌آوری اطلاعات

در نیمه دوم سال ۱۳۹۶ با نصب تعدادی فشارسنج و دیتالاگر در چند نقطه از شبکه توزیع روستای گراخک (شکل ۳) قدم اول در خصوص اجرایی شدن این مهم برداشته شد. برای این منظور در روزهای مختلف هفته در ساعات مختلف شبانه‌روز فشار شبکه توسط دیتالاگر جمع‌آوری شد و بانک اطلاعاتی وسیعی از داده‌های فشار برحسب روز و ساعات مختلف شبانه‌روز شکل



شکل ۳- موقعیت نصب فشارسنج‌ها و پراکندگی آن‌ها در سطح روستای گراخک

جدول ۱- نمونه‌ای از متوسط فشار اندازه‌گیری شده (گره J-1155)

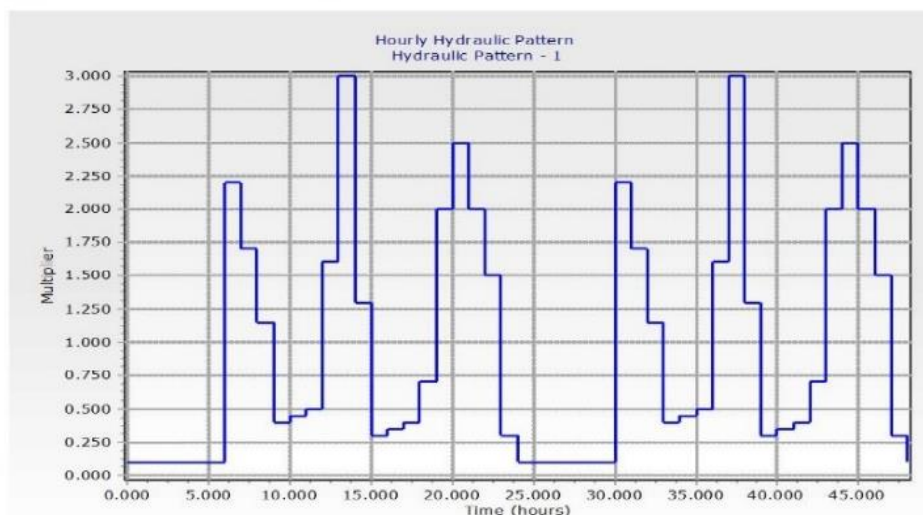
متوسط فشار اندازه‌گیری شده (atm) در ساعات حداکثر و حداقل مصرف					بازه زمانی
ساعت ۱۹	ساعت ۱۵	ساعت ۱۳	ساعت ۹	ساعت ۶	
۶/۰۸	۶/۸۱	۷/۳۸	۷/۶۶	۳/۹۵	۶/۱ تا ۶/۷
.....
۸/۶۴	۸/۹۴	۷/۵۹	۸/۳۶	۹/۱۰	۱۱/۳ تا ۱۰/۲۷
۷/۶۲	۸/۱۶	۷/۷۲	۸/۲۴	۷/۵۴	متوسط فشار اندازه‌گیری شده برای هر ساعت طی ۶ ماه

اکسل در محیط GIS، اطلاعات مصرف براساس مصرف متوسط به نقاط رقومی قابل استفاده در WaterGEMS تبدیل شد. با استفاده از دستور Loud builder نقاط مشخص‌کننده مشترکین و مصارف هر مشترک به نزدیک‌ترین لوله منتقل شد. با توجه به کمبود اطلاعات و عدم امکان نصب کنتور حجمی برخط در ورودی و خروجی مخزن روستا، برای نوسانات ساعتی مصرف در ساعات مختلف شبانه‌روز از اطلاعات مندرج در جدول ۳-۱ نشریه ۳-۱۱۷ استفاده شد. با توجه به جمعیت کمتر از ۵۰۰۰ نفر روستای گراخک ضرایب ساعتی مصرف مذکور برای ایجاد الگو طی یک بازه زمانی ۴۸ ساعته مورد استفاده قرار گرفت (شکل ۴).

با استفاده از آخرین فایل موجود از شبکه توزیع آب روستای گراخک، در محیط نرم‌افزار GIS کلیه لوله‌ها به‌عنوان شبکه اصلی در نظر گرفته و وارد نرم‌افزار WaterGEMS شده است. سپس، با توجه به محل قرارگیری لوله‌های اصلی، محل گره‌ها در کل محدوده مشخص شده است. پس از آن، مصارف سه دوره منتهی به پایان سال ۱۳۹۶ مشترکین روستا از بانک اطلاعاتی شرکت آب و فاضلاب روستایی خراسان رضوی برداشت شد. با بررسی مصارف مشترکین در این سه دوره مشخص شد مقدار مصارف دوره‌ها تفاوت چندانی باهم نداشته و لذا برای سهولت در کار، نسبت به متوسط‌گیری سه دوره اقدام شد. با فراخوانی اطلاعات مشترکین موجود در فایل

(۱۳۹۷) با مقایسه دو الگوریتم بهینه سازی علف هرز مهاجم و الگوریتم بهینه سازی کلونی مورچگان نشان دادند که تنظیم ضریب زبری لوله ها، مصارف گرهی و قطر لوله طی کالیبراسیون کمترین درصد خطا در پیش بینی و شبیه سازی را دارد. لذا با استفاده از مقادیر اندازه گیری شده فشار در نقاط از پیش تعیین شده و مقایسه آن ها با مقادیر فشار به دست آمده در مدل در همان نقاط، نسبت به کالیبره نمودن هیدرولیکی شبکه اقدام شد. تنها پارامتر در دسترس و قابل تغییر برای کالیبراسیون شبکه ضریب زبری (هیزن-ویلیامز) لوله های موجود است. با تغییر ضریب زبری در مدل و تکرار محاسبات در نرم افزار سعی شد تا نتایج مدل شبیه سازی شده به اطلاعات مشاهده شده نزدیک شود.

مهم ترین مرحله در مدل سازی، تطبیق نتایج حاصل از مدل سازی با وضعیت واقعی سیستم است. معمولاً در مدل سازی شبکه ها، مقادیر فشار و دبی و به طور کلی پارامترهای شبکه با مقادیر محاسباتی متفاوت است. این امر ناشی از تفاوت پارامترهای طراحی با مقادیر واقعی است؛ بنابراین لازم است مدل توسط داده های میدانی کالیبره شود. کالیبراسیون فرایندی است که مشخصات و پارامترهای مدل را تا جایی تغییر می دهد که اختلاف کمیت های محاسبه شده توسط مدل با اطلاعات مشاهداتی به یک سطح قابل قبول برسد. در بین پارامترهای مختلف طراحی، مهم ترین پارامترها شامل ضریب زبری لوله، قطر و طول لوله، مشخصات شیرآلات و ابعاد مخازن است (ساقی، ۱۳۹۶). عطارزاده و همکاران



شکل ۴- الگوی هیدرولیکی ایجاد شده برای مدل

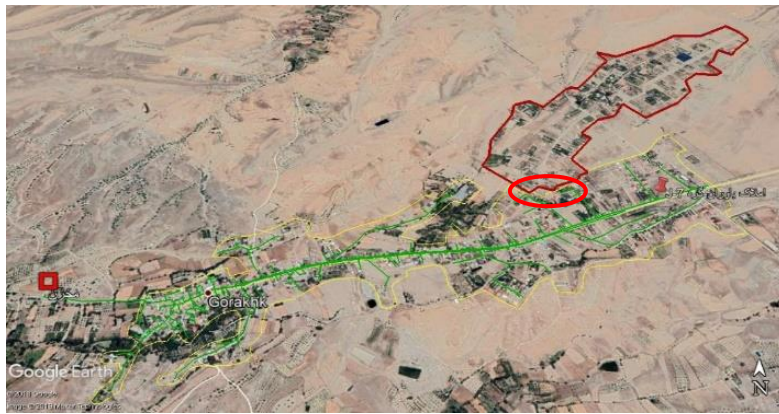
کالیبراسیون را نشان می دهد. در مورد اختلاف زیاد مقادیر دو فشار در گره J-7 نیز پس از بررسی های میدانی مشخص شد قبل از گره مذکور مصارف غیرمتعارف زیادی از جمله منطقه وسیعی از ویلاهای شخصی و خانه باغ وجود دارد که اکثراً نسبت به اخذ انشعاب به صورت غیرمجاز از شبکه اقدام نموده اند. این امر باعث افت شدید فشار در گره J-7 شده است (شکل ۵).

۳- نتایج

با اندازه گیری مقادیر فشار در نقاط از پیش تعیین شده و مقایسه آن ها با مقادیر مدل سعی در نزدیک کردن این مقادیر به هم شد. نتایج کالیبراسیون شبکه در جدول ۲ قابل مشاهده است. به استثناء گره J-7 در سایر نقاط اختلاف قابل ملاحظه ای بین فشار اندازه گیری شده و فشار محاسبه شده مدل وجود ندارد که صحت

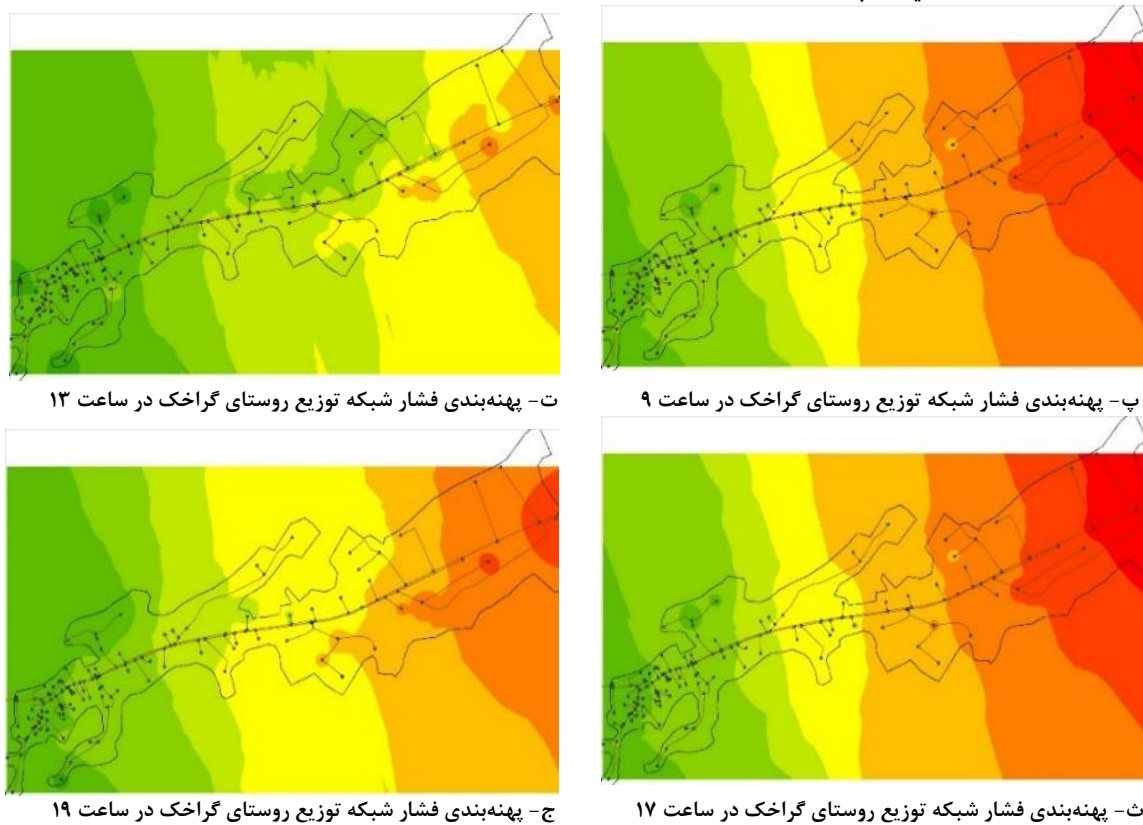
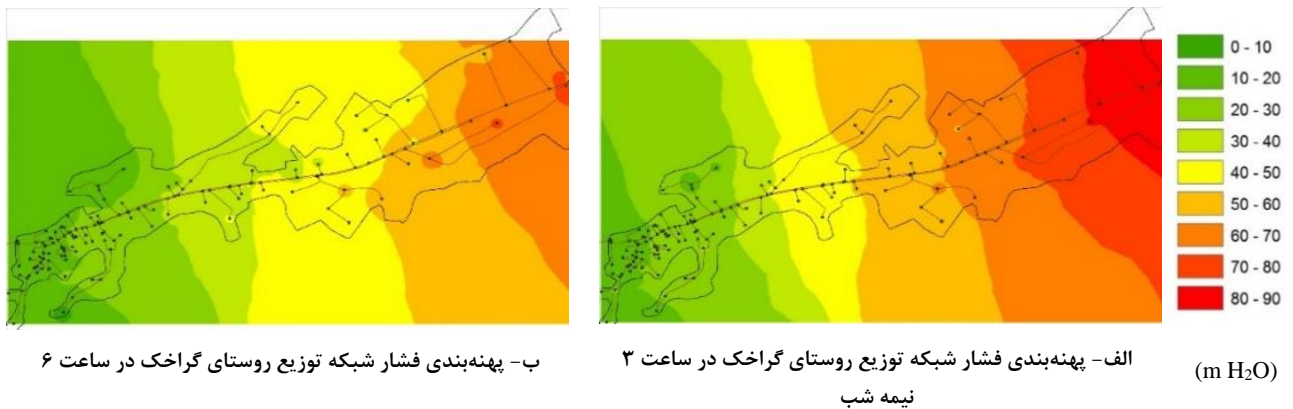
جدول ۲- اختلاف فشار اندازه گیری شده و محاسبه شده توسط مدل بعد از کالیبراسیون شبکه

مکان اندازه گیری	ساعت اندازه گیری	متوسط فشار اندازه گیری شده (m)	متوسط فشار محاسبه شده مدل (m)	اختلاف (m)	اختلاف
گره J-1155	۱۹-۱۵-۱۳-۹-۶	۷۸/۵۶	۸۰/۱۸	۱/۶۲	٪۲/۰۶
گره J-900	۱۹-۱۵-۱۳-۹-۶	۱۵/۶۲	۱۵/۴۸	-۰/۱۴	٪-۰/۹۰
گره J-1030	۱۹-۱۵-۱۳-۹-۶	۱۲/۹۴	۱۲/۳۴	-۰/۶	٪-۴/۶۴
گره J-7	۱۹-۱۵-۱۳-۹-۶	۲۹/۱۲	۶۶/۶	۳۷/۴۸	٪۱۲۸/۷۱



شکل ۵- تصویر هوایی از محل انشعابات غیرمجاز روستای گراخک

نتایج محاسبه شده فشار شبکه توسط مدل در ساعت‌های مختلف در شکل ۶ نشان داده شده است.



شکل ۶- پهنه‌بندی فشار شبکه توزیع روستای گراخک قبل از اعمال سناریوهای فشار

با توجه به روابط بین نشت و متوسط فشار شبانه رابطه (۶) و شکل ۲، شاخص نشت شبانه شبکه ۲۳/۱۸ محاسبه شد.

$$ILI = 0.5 AZNP + 0.0042 * AZNP^2$$

$$AZNP = 35.67 (m H_2O) \rightarrow ILI = 23.18$$

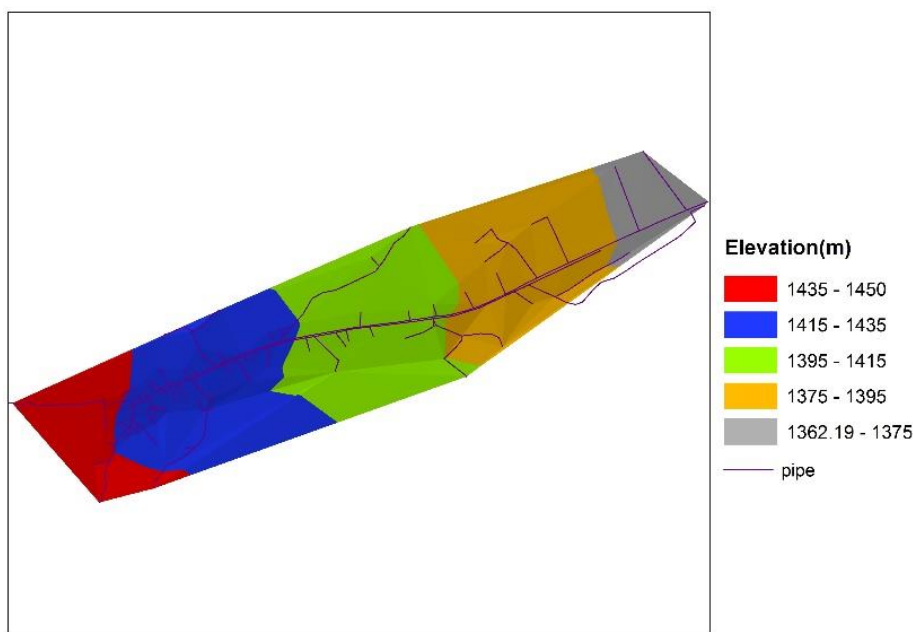
۳-۳- سناریوهای بهینه‌سازی فشار

با توجه به وسعت منطقه مورد پژوهش، ۳ سناریو بهینه‌سازی فشار برای رسیدن به فشار مطلوب شبکه بر اساس کدهای ارتفاعی پیش‌بینی و در مدل اجرا شد (شکل ۷).

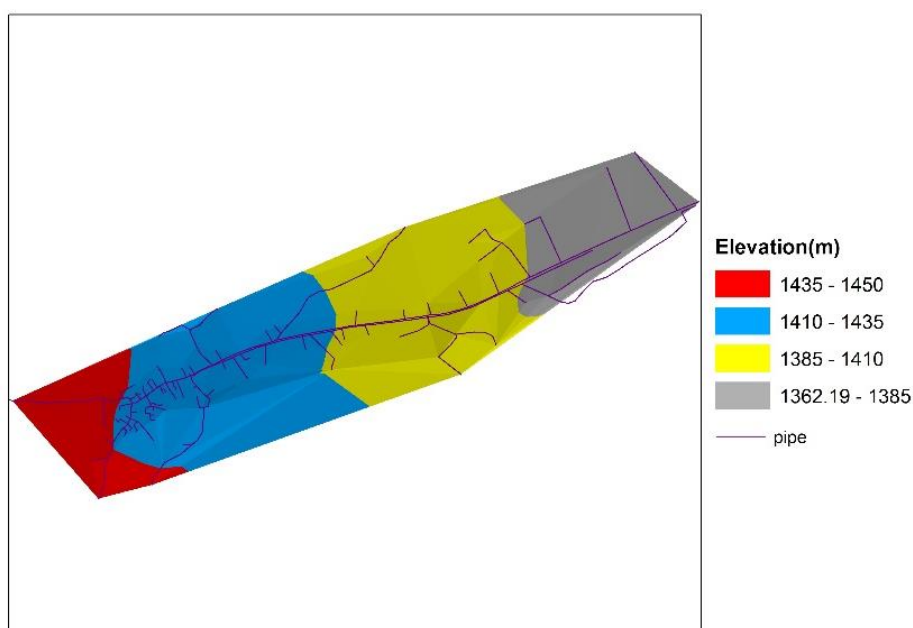
۳-۱- متوسط فشار شبانه شبکه توزیع روستای گراخک (AZNP)

متوسط فشار شبانه روستای گراخک با توجه به مقادیر فشار متوسط محاسبه شده در ساعت ۳ نیمه‌شب، مطابق شکل ۶ برابر با ۳۵/۶۷ متر است.

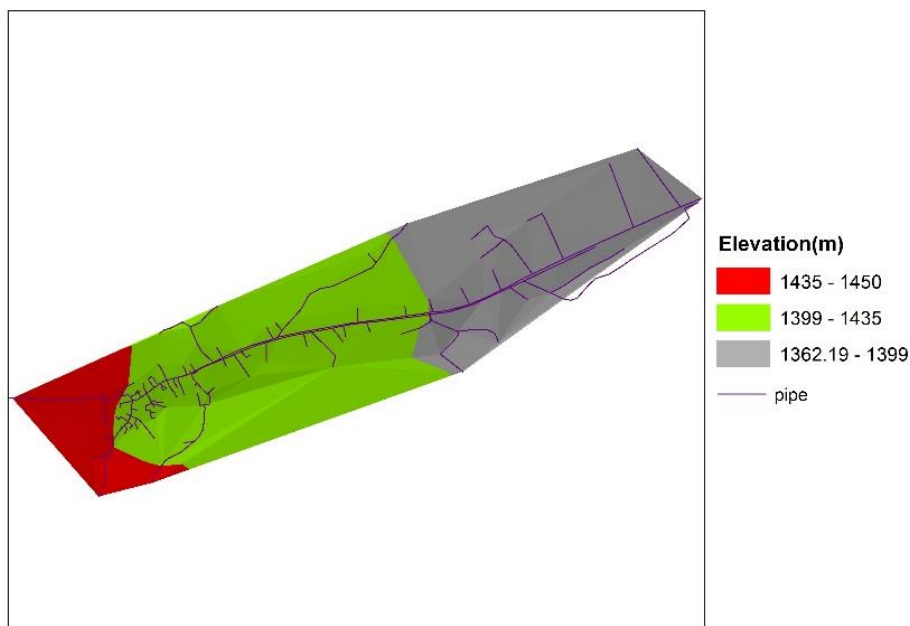
۳-۲- شاخص نشت زیرساخت شبکه توزیع روستای گراخک



الف - سناریوی شماره ۱ (زون بندی روستای گراخک بر اساس ۵ زون ارتفاعی)



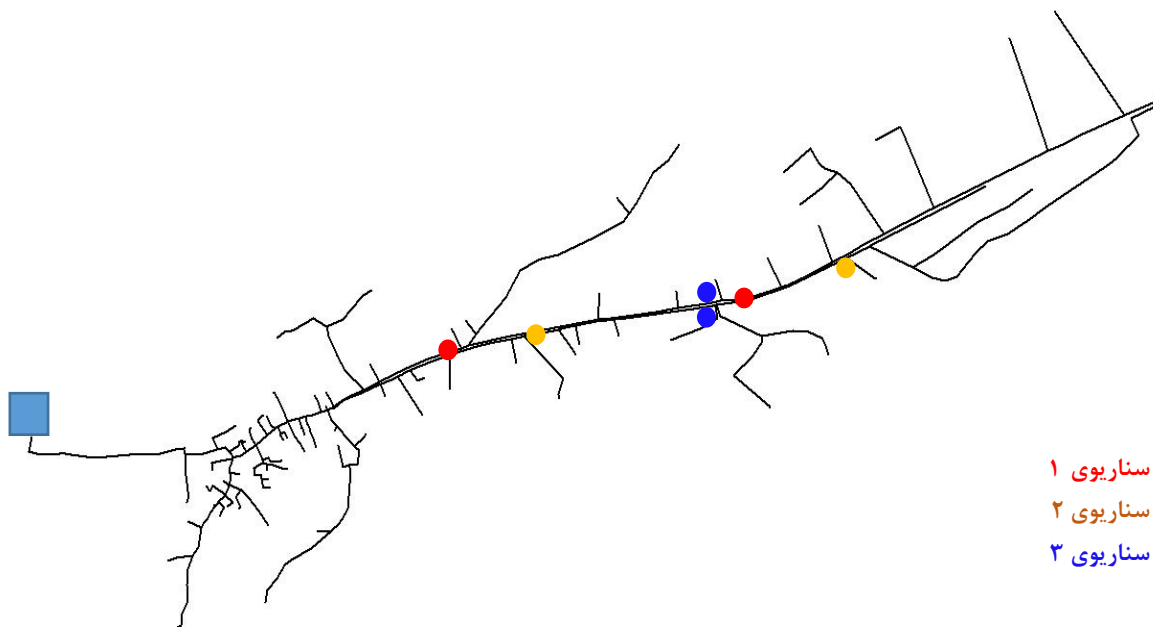
ب- سناریوی شماره ۲ (زون بندی روستای گراخک بر اساس ۴ زون ارتفاعی)



پ- سناریوی شماره ۳ (زون بندی روستای گراخک براساس ۳ زون ارتفاعی)
 شکل ۷- زون بندی روستای گراخک براساس کدهای ارتفاعی و سناریوهای

در مرزهای مشخص شده با استفاده از زون بندی ارتفاعی جانمایی گردید.

باتوجه به توپوگرافی و شکل شبکه که دو خط به موازات یکدیگر و در راستای طول روستا هستند، در هر سناریو دو عدد شیر فشارشکن با خروجی ۱/۵ اتمسفر در شبکه مطابق شکل (۸)

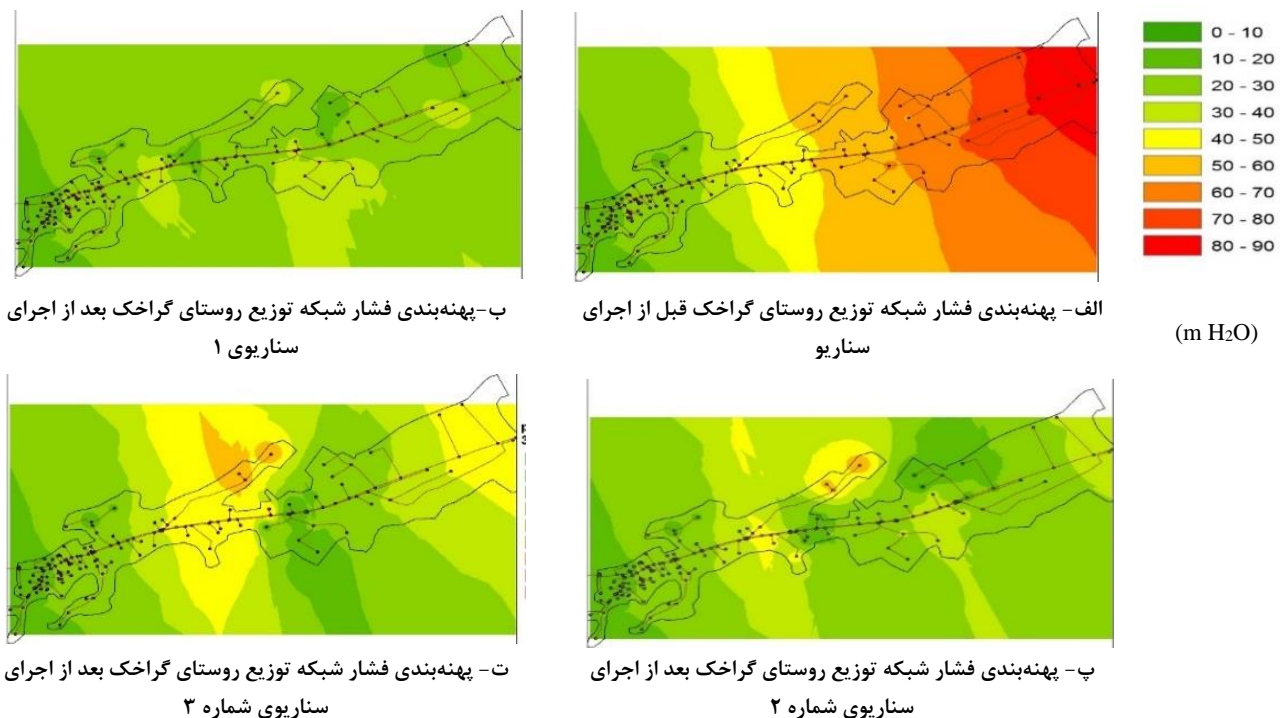


شکل ۸- نقاط نصب شیرهای فشارشکن براساس زون های ارتفاعی

ساعت ۳ نیمه شب قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه را نشان می دهد.

۳-۴- فشار شبکه قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه

شکل ۹ پهنه بندی فشار شبکه توزیع روستای گراخک در



شکل ۹- مقایسه پهنه بندی فشار شبکه توزیع روستای گراخک قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه

۳-۶- شاخص نشت بعد از اجرای سناریوهای سه گانه با توجه به روابط بین شاخص نشت و متوسط فشار شبانه رابطه (۶) و شکل ۲ و پس از اجرای سناریوهای سه گانه شاخص نشت برای هر سناریو مطابق ذیل محاسبه می شود.

$$ILI = 0.5 AZNP + 0.0042 * AZNP^2$$

$$AZNP = 23.35 (m H2O) \rightarrow ILI = 13.96 \quad \text{سناریوی ۱:}$$

$$AZNP = 24.58 (m H2O) \rightarrow ILI = 14.83 \quad \text{سناریوی ۲:}$$

$$AZNP = 27.03 (m H2O) \rightarrow ILI = 16.58 \quad \text{سناریوی ۳:}$$

۳-۵- متوسط فشار شبانه شبکه توزیع روستای گراخک بعد از اجرای سناریوهای سه گانه

متوسط فشار شبانه شبکه توزیع روستای گراخک با توجه به فشارهای محاسبه شده در سناریوهای سه گانه (شکل ۹) و دستورالعمل نشریه ۵۵۶ به شرح جدول ۴ محاسبه شده است.

جدول ۴- متوسط فشار شبانه شبکه توزیع روستای گراخک در سناریوهای سه گانه

شماره سناریو	متوسط فشار شبانه (متر)
۱	۲۳/۳۵
۲	۲۴/۵۸
۳	۲۷/۰۳

جدول ۵- شاخص نشت در هر سناریو

شماره سناریو	شاخص نشت قبل از اجرای سناریوها	شاخص نشت بعد از اجرای سناریوها	اختلاف
۱	۲۳/۱۸	۱۳/۹۶	۴۰٪
۲		۱۴/۸۳	۳۶٪
۳		۱۶/۵۸	۲۸٪

$$Q = cp^n, n = 1 \rightarrow \frac{Q_1}{Q_s} = \frac{p_1}{p_s} \rightarrow Q_s = Q_1 \left(\frac{p_s}{p_1} \right)$$

که Q_1 و Q_s : به ترتیب میزان نشت شبکه قبل و بعد از اجرای سناریو هستند. میزان تغییرات نشت پس از اجرای هر سناریو به شرح (جدول ۶) است.

۳-۷- تغییرات فشار و نشت قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه

با استفاده از رابطه (۵) و در نظر گرفتن $n = 1$ (Mays, 1997)، می توان میزان تغییرات نشت را قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه فشار محاسبه نمود.

جدول ۶- تغییرات فشار و نشت قبل و بعد از اجرای سناریوهای سه گانه

شماره سناریو	متوسط فشار شبانه (متر)	متوسط فشار شبانه قبل از اجرای سناریو (متر)	اختلاف مقدار متوسط فشار شبانه (متر)	اختلاف فشار	کاهش نشت
۱	۲۳/۳۵	۳۵/۶۷	۱۲/۳۲	۵۲/۱۸	۳۴/۵
۲	۲۴/۵۸	۳۵/۶۷	۱۱/۰۹	۴۵/۱۱	۳۱/۱
۳	۲۷/۰۳	۳۵/۶۷	۸/۶۴	۳۲/۱۰	۲۴/۱۲

به میزان ۲/۲۴٪ تا ۵/۳۴٪ مقدار اولیه شده است. از بین سه سناریوی اعمال شده، اولین سناریو تا حدود زیاد و قابل قبولی انتظار را از حداقل و حداکثر فشار مجاز در شبکه نسبت به دو سناریو دیگر برآورده کرد. با اعمال این سناریو هدف رسیدن به فشار بهینه شبکه و کاهش حداکثری نشت و شاخص نشت زیرساخت نیز برآورده شد. در ادامه بعضی از محدودیت‌های موجود در این تحقیق و چند پیشنهاد برای پروژه‌های مرتبط بعدی ارائه می‌شود:

- با توجه به کمبود اطلاعات و عدم امکان نصب کنتور حجمی برخط در ورودی و خروجی مخزن روستا، برای محاسبه نوسانات ساعتی مصرف در ساعات مختلف شبانه‌روز از اطلاعات مندرج در جدول ۳-۱۱۷-۳ نشریه ۳-۱۱۷ استفاده شده است. محاسبه دقیق این ضرایب برای شبکه‌های آب شرب روستایی می‌تواند به‌عنوان یک مطالعه مستقل در نظر گرفته شود؛

- هرچند در این تحقیق توان ثابت فشار (n) با ضریب اطمینان بالایی برابر با یک در نظر گرفته شده (Mays, 1997)؛ اما پیشنهاد می‌شود در پروژه‌های بعدی این توان برای شبکه‌های روستایی محاسبه شود؛

- در این تحقیق صرفاً از شیرهای فشارشکن با فشار خروجی ثابت برای مدیریت فشار شبکه استفاده شد. تأثیر دیگر شیرآلات کنترلی و هم‌چنین ترکیب این شیرآلات باهم در مسئله طرح مدیریت و کنترل فشار شبکه‌های توزیع آب می‌تواند در آینده بررسی شود.

۵- پی‌نوشت‌ها

- 1- International Water Association
- 2- Surge Phenomenon
- 3- Average Zone Night Pressure
- 4- Leakage Index
- 5- U.K Water Research Institute

۶- مراجع

جعفری اصل، ج.، (۱۳۹۵)، "کنترل بهینه فشار در جهت حداقل‌سازی نشت در مدیریت سیستم‌های توزیع آب با

با اجرای سناریوی ۱ هم متوسط فشار شبانه و هم نشت به ترتیب ۸/۵۲٪ و ۵/۳۴٪ نسبت به وضع موجود کاهش نشان می‌دهند. با توجه به شکل ۹ سناریوی ۱ تأثیرگذارترین سناریو در کاهش نشت شبکه است.

۴- نتیجه‌گیری

در حال حاضر، یکی از چالش‌های جدی کشورهای درحال توسعه، توجه به حفظ منابع آب و بهره‌برداری بهینه از آن در کنار بهبود زیرساخت‌های توسعه است. موضوع نشت و کم کردن آن در شبکه‌های آبرسانی شهری از موضوعاتی است که در سالیان اخیر در بسیاری از کشورها از جمله ایران مورد توجه قرار گرفته و با برنامه‌ریزی‌های مدون علمی تجارب خوبی نیز به‌دست آمده است. خوشبختانه این امر مهم چند سالی است که در ایران نیز از آن استقبال شده و در قالب یک طرح ملی در شرکت‌های آبفا مورد مطالعه قرار گرفته است. هدف اصلی این پژوهش، بررسی اثربخشی مدیریت فشار بر کاهش نشت و در نتیجه کاهش هدررفت در شبکه‌های توزیع آب روستایی بوده است. برای این منظور، سناریوهای بهینه‌سازی فشار براساس کدهای ارتفاعی منطقه تعریف و شیرهای فشارشکن با فشار خروجی ثابت در نقاط مناسب بر اساس مرزهای شکل گرفته و توجه به توپوگرافی منطقه، دسترسی محلی و تأسیسات موجود جانمایی و تعبیه شدند.

در این تحقیق نشان داده شد که مدل‌سازی شبکه توزیع توانایی ایفای نقش یک راهنما و مشاور مجرب را برای بهره‌بردار دارا است. نتایج مدل به‌خوبی رفتار عادی شبکه توزیع منطقه مورد مطالعه را از منظر میزان فشار شبکه در ساعات مختلف شبانه‌روز ارائه داد؛ به‌طوری‌که حتی با مقایسه مقادیر مدل و مقادیر فشارسنجی شده در یک نقطه از روستا به‌وجود مصارف غیرمتعارف و انشعابات غیرمجاز پی‌برده شد. نتایج نشان می‌دهد که با اعمال سناریوها، متوسط فشار شبانه در شبکه توزیع روستا از ۳۲٪ تا حدود ۵۳٪ مقدار فعلی شبکه کاهش می‌یابد. این میزان کاهش متوسط فشار شبانه منجر به تغییر شاخص نشت زیرساخت از مقدار اولیه ۱۸/۲۳ به مقادیر ۹۶/۱۳، ۸۳/۱۴ و ۵۸/۱۶ شد. هم‌چنین این مقدار کاهش فشار، منجر به تغییرات نشت شبکه

- water distribution networks”, *Journal of Hydraulic Engineering*, 134(5), 626-635.
- Lambert, A., (1997), “Pressure management/Leakage relationships: Theory, concepts and practical applications, minimizing leakage in water supply / distribution systems”, *IQPC Seminar*, London.
- Lambert, A., (2000), “What do we know about pressure: Leakage relationships in distribution systems?” *System approach to leakage control and water distribution systems management*, IWA, Brno, Czech Republic.
- Mays, J., (1994), “Pressure dependent leakage”, *World Water and Environmental Engineering*, October, WEF Publishing Inc.: London, UK.
- Pilipovic, Z., and Taylor, R., (2003), “Pressure management in Waitakere City, New Zealand, A case study”, *Water Supply*, 3(1-2), 135-141.
- Thornton, J., and Lambert, A., (2005), “Progress in practical prediction of pressure: leakage, pressure: Burst frequency and pressure: Consumption relationships”, *Leakage 2005 Conference Proceedings*, Halifax, Canada.
- Thornton, J., Sturm, R., and Kunkel, G., (2008), *Water loss control*, McGraw-Hill, Inc., New York.
- Rossman, L.A., (2000), *EPANET user's manual*, US Environmental Protection Agency, Cincinnati, Ohio: Drinking Water Research.
- U.K. Water Industry, (1994), *Managing leakage reports A: Summary, E: Interpreting measured night flows, F: Using night flow data, G: Managing water pressure, J: Leakage management techniques, technology and training*, WRC plc/Water Service Association/Water Companies Association, Swindon, UK.
- Walski, T., Chase, D.V., Savic, D.A., Grayman, W.M., and Beckwith, S., (2003), *Advanced water distribution modeling and management*, Haested Methods, Waterbury USA.
- استفاده از روش‌های بهینه‌سازی فراکاوشی"، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، مهندسی عمران - مهندسی و مدیریت منابع آب، دانشکده فنی و مهندسی، گروه عمران، دانشگاه یاسوج، ایران.
- حریری اصلی، ک.، حضوری علیپور، ا.، بازیار، س.، رحمانی‌راد، س.، و نظری، س.، (۱۳۹۵)، "مدیریت هوشمند و مدل‌سازی هیدرولیکی آب بدون درآمد"، *کنگره علوم و مهندسی آب و فاضلاب ایران*، دانشگاه تهران، تهران، ایران.
- ساقی، ح.، (۱۳۹۶)، "ارائه روشی نوین جهت تخمین میزان نشت در شبکه‌های آبرسانی با استفاده از تحلیل فشار گرهی"، *نشریه علوم آب و خاک*، ۲۱(۱)، ۱۲۷-۱۴۳.
- سلطانی اصل، م.، و فغفور مغربی، م.، (۱۳۸۸)، "مدیریت هوشمند فشار به‌منظور کاهش نشت در شبکه‌های آبرسانی، مطالعه موردی: منطقه سرافرازان مشهد"، *نشریه آب و فاضلاب*، ۲۰(۳)، ۹۹-۱۰۴.
- عطارزاده، ف.، حسین زاده، م.، پورنصیری، ز.، حمیدی مدنی، ح.، و پیرخواه کهن، م.، (۱۳۹۷)، "مقایسه دو الگوریتم فراابتکاری در کالیبراسیون شبکه توزیع آب"، *دومین کنگره علوم و مهندسی آب و فاضلاب ایران*، دانشگاه صنعتی اصفهان، اصفهان، ایران.
- ملاباشی، آ.، و شفیعی دستگردی، ا.، (۱۳۹۵)، "کاربرد مدیریت فشار در کاهش حوادث خط انتقال آب"، *کنگره علوم و مهندسی آب و فاضلاب ایران*، دانشگاه تهران، تهران، ایران.
- معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی ریاست جمهوری، (۱۳۹۲)، *ضوابط طراحی سامانه‌های انتقال و توزیع آب روستایی و شهری*، نشریه شماره ۳-۱۱۷، بازنگری اول، معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی ریاست جمهوری و دفتر تهیه استانداردها و معیارهای فنی آب و آبفا، وزارت نیرو، تهران، ایران.
- معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی ریاست جمهوری، (۱۳۹۱)، *راهنمای شناخت و بررسی عوامل موثر در آب به حساب نیامده و راهکارهای کاهش آن*، نشریه شماره ۵۵۶، معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی ریاست جمهوری و دفتر تهیه استانداردها و معیارهای فنی آب و آبفا، وزارت نیرو، تهران، ایران.
- AbdelMeguid, H., Skworcow, P., and Ulanicki, B., (2011), “Mathematical modelling of a hydraulic controller for PRV flow modulation”, *Journal of Hydroinformatics*, 13(3), 374-389.
- Giustolisi, O., Savic, D., and Kapelan, Z., (2008), “Pressure-driven demand and leakage simulation for