

## بررسی اثر برداشت آب بر کیفیت آب رودخانه پایین دست سد ماملو با استفاده از مدل QUAL2E

\* دکتر علی ترابیان  
\*\* مهندس سید حسین هاشمی  
\*\*\* مهندس رضا خلیلی  
\*\*\*\* دکتر سعید فردوسی پور

### چکیده

سد ماملو در پایین دست رودخانه جاگرود، به منظور تأمین نیاز آبی دشت ورامین، تولید انرژی و کنترل سیلاب در حال احداث است. به منظور پیش‌بینی کیفیت آب و تعیین حداقل دبی در پایین دست، به گونه‌ای که استانداردها و معیارهای کیفیت آب رعایت شوند، مطالعات خودپالایی رودخانه با استفاده از مدل QUAL2E، به منظور ارزیابی پارامترهای اکسیژن محلول و  $BOD_5^{(1)}$  و دما انجام شد. نتایج نشان می‌دهد که قبل و بعد از احداث سد، تغییرات کیفیت آب تا پیش از ورود پساب مجتمع پارچین محسوس نمی‌باشد، اما ورود پساب مجتمع پارچین حتی با فرض تصفیه تا حد استانداردهای تخلیه به آبهای سطحی موجب می‌شود که کیفیت آب رودخانه بشدت تغییر کند. علت این مسئله، دبی بالای پساب ورودی نسبت به دبی رودخانه در مقطع ورود پساب است و احداث سد و برداشت آب، اثر آن را تشدید می‌کند. این مسئله نشان می‌دهد که تنها رعایت استانداردهای تخلیه بدون توجه به بار آلوگی برای حفظ کیفیت منابع آب کافی نمی‌باشد و لازم است تا نسبت به تدوین استانداردهای کیفیت آبهای سطحی و مقررات تخلیه پساب، با توجه به ظرفیت خودپالایی منابع پذیرنده اقدام شود.

### کلید واژه

رودخانه ماملو، سد ماملو، تهران، کیفیت آب، مدل QUAL2E، پساب، مجتمع پارچین.

تاریخ پذیرش: ۱۳۸۳/۲/۲۶

تاریخ دریافت: ۱۳۸۱/۵/۳۰

\* استادیار دانشکده محیط زیست، دانشگاه تهران.

\*\* دانشجوی دوره دکترای مهندسی محیط زیست، دانشگاه تهران.

\*\*\* کارشناس ارشد مدیریت محیط زیست، دانشگاه آزاد اسلامی.

\*\*\*\* کارشناس ارشد سازمان حفاظت محیط زیست.

## سرآغاز

اهمیت و نقش کشاورزی دشت ورامین در پایین دست رودخانه جاجرود برای اقتصاد منطقه، سازمان آب منطقه ای تهران را برآن داشت تا مطالعات احداث سدی را در پایین دست سد لیان بر روی رودخانه جاجرود در دستور کار خود قرار دهد.

هدف اولیه، ساخت سد ماملو، نگهداری و تنظیم سرریز سد لیان و آورد میان حوزه ای رودخانه های جاجرود و ماملو، به منظور تأمین نیاز آبی دشت ورامین و اهداف ثانویه آن تولید انرژی و کنترل سیلان است (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

پس از مکان یابی اولیه محل سد ماملو در ۱۲/۵ کیلومتری پایین دست محل تلاقی رودخانه های جاجرود و دماوند، با مختصات جغرافیایی طول "۳۰°، ۴۷' و عرض "۳۳°، ۳۵' در محلی

به نام دروازه در محدوده مناطق حفاظت شده جاجرود، در کنار پارکهای ملی خجیر و سرخه حصار انتخاب و به عنوان تنها گزینه ممکن، مطالعات توجیه فنی، اقتصادی و محیط زیستی آن انجام شد. احداث سازه سد در سال ۱۳۸۱ شروع شد و پیش بینی می شود که در سال ۱۳۸۵ خاتمه یابد. به عنوان بخشی از این مطالعات، پیش بینی کیفیت آب و تعیین حداقل دبی در پایین دست سد، به منظور رعایت استانداردهای کیفیت آب انجام شد (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

محدوده مطالعاتی سد ماملو از یک حوزه آبریز اصلی (حوزه آبریز دروازه) که شامل زیرحوزه رودخانه های جاجرود و دماوند و چند رودخانه کوچک دیگر می باشد، تشکیل شده است. رودخانه جاجرود از شمال غرب و رودخانه دماوند از شمال شرق به طرف جنوب جریان یافته است و در محلی به نام یوردشاد بالا با یکدیگر تلاقی می کند و به شکل رودخانه ای واحد به طرف دشت ورامین جریان می یابد. سد ماملو حدود ۱۲/۵ کیلومتری پایین دست، در محل تلاقی دو رودخانه واقع است (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

مساحت حوزه آبریز ماملو در محدوده مطالعاتی، ۱۷۵۰ کیلومترمربع، ارتفاع سد ۸۷ متر، طول تاج سد ۷۷۲ متر و حجم مخزن آن در تراز نرمال، ۲۲۹ میلیون مترمکعب است. آورد سالانه رودخانه در محل تلاقی دو رودخانه دماوند و جاجرود ۲۸۹ میلیون مترمکعب، حداقل جریان محتمل سیلان در محل سد، ۳۰۰۰ مترمکعب در ثانیه و حجم سیلان معادل آن، حدود ۱۶۲ میلیون مترمکعب برآورد شده است (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

منابع اصلی آلاینده رودخانه های جاجرود و دماوند عبارتند از فاضلاب خانگی شهرهای دماوند، رودهن، فشم، لوسان، مجتمع پارچین

(شامل حدود ۱۵۰۰ واحد مسکونی و چند مجموعه صنعتی)، شیرابه مرکز دفن زباله آبعلی و پساب ماهی سرای جاجرود است که پساب اغلب آنها بدون هیچ گونه تصفیه ای به رودخانه تخلیه می شود (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

جمعیت واقع در محدوده اثرپذیر سدماملو در سال ۱۳۷۵، حدود ۱۷۳۲۰۰ نفر، متوسط بعد خانوار ۴/۵ نفر و نسبت جمعیت شهری به روستایی، حدود ۱ به ۱ است. به دلیل توسعه شهرهای بومهن، پردیس، رودهن و ایجاد شهر جدید پردیس و شهرک ولیعصر و توسعه دانشگاه آزاد اسلامی رودهن، جمعیت این ناحیه در ۱۰ سال گذشته حدود ۸۰ درصد و در ۲۰ سال گذشته، ۲۵۰ درصد افزایش یافته است (مهندسين مشاور لار، ۱۳۷۸).

## معرفی مدل QUAL2E

در حال حاضر مدل QUAL2E که توسط سازمان حفاظت محیط زیست ایالات متحده آمریکا<sup>(۲)</sup> پشتیبانی می شود، مدل استاندارد برای شبیه سازی کیفیت آب رودخانه است (Shanahan et al., 2000).

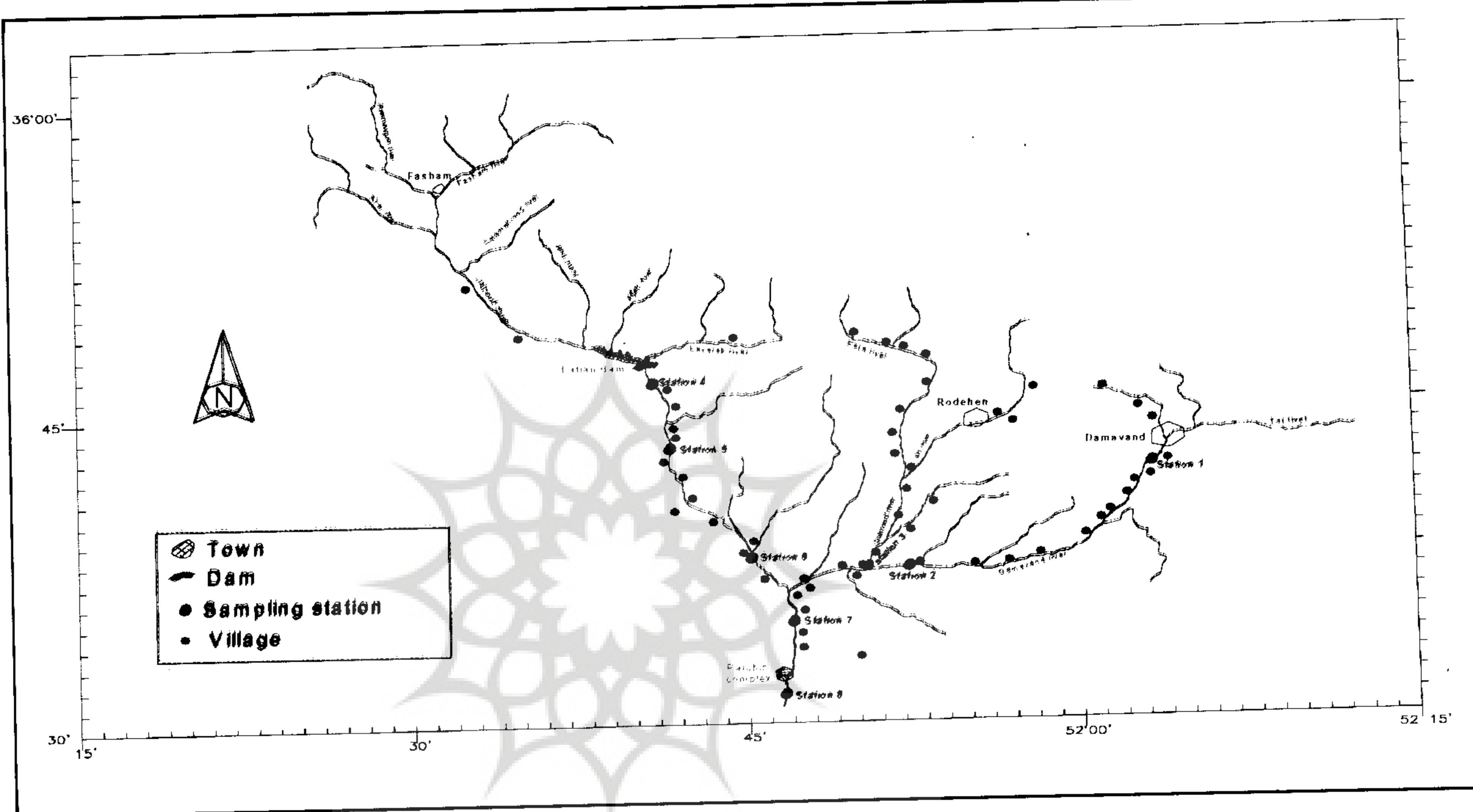
QUAL2E مدلی یک بعدی است که قادر است تا پانزده جزء کیفیت آب را با هر ترکیب دلخواه در حالت استوار<sup>(۳)</sup> و دینامیک<sup>(۴)</sup> شبیه سازی کند. اجزای قابل شبیه سازی عبارتند از: اکسیژن محلول اکسیژن موردنیاز بیوشیمیابی، دما، جلبک، بر حسب کلروفیل<sup>(۵)</sup>، چرخ نیتروژن، شامل نیتروژن آلی، نیتروژن آمونیاکی، نیتروژن نیتریتی نیتروژن نیتراتی، چرخه فسفر، شامل فسفر آلی و فسفر محلول، کل فرم ها، یک جزء ناپایدار اختیاری و سه جزء پایدار اختیاری. مدل، قدرت رودخانه های شاخه دار را در حالت اختلاط کامل، مدل کند همچنین امکان شبیه سازی منابع نقطه ای، برداشت ها، شاخه ها فرعی، جریان های افزایشی و کاهش غیرنقطه ای متعدد وجود دارد برای انجام آنالیزهای عدم قطعیت<sup>(۶)</sup>، مدل سه گزینه تحلیل حساسیت<sup>(۷)</sup>، تحلیل خطای رتبه اول<sup>(۸)</sup> و تحلیل مونت کارلو<sup>(۹)</sup> را نظر می گیرد (Brown & Barnwell, 1987). فرض اساسی در م این است که مکانیزم های اصلی انتقال، پخش<sup>(۱۰)</sup> و جابه جایی تنها جهت طول هستند (مدل یک بعدی).

اولین نسخه مدل با عنوان I-QUAL ، توسط ماج<sup>(۱۱)</sup> و همکار در سال ۱۹۷۱ منتشر شد (Brown & Barnwell, 1987). پس آن سازمان حفاظت محیط زیست ایالات متحده آمریکا به طور مرتب مدل را بازبینی کرده است. آخرین ویرایش مدل در سال ۱۹۹۵ منتشر شده است (ترابیان و هاشمی، ۱۳۷۸).

### روش کار

بررسی های انجام شده ۸ ایستگاه نمونه برداری برای سنجش کیفیت آب رودخانه انتخاب شد. برای انتخاب ایستگاه ها، محل هایی که احتمال تغییر کیفیت آب در آنها بیش از سایر نقاط بود روی نقشه تعیین و پس از آن با پیمایش رودخانه، محل ایستگاه ها انتخاب شد. شکل شماره (۱) محل ایستگاه های انتخابی را نشان می دهد.

محدوده مطالعه شامل رودخانه جاجرد از پایین دست سد لیان (ایستگاه ۴) و رودخانه دماوند از پایین شهر دماوند (ایستگاه ۱) به عنوان سرآب ها تا پایین دست مجتمع پارچین قبل از ورود رودخانه به دشت ورامین (ایستگاه ۸)، به عنوان پایاب است. ابتدا بر اساس



شکل شماره (۱): حوزه آبریز رودخانه ماملو و محل ایستگاه های نمونه برداری

غلظت اکسیژن محلول و  $BOD_5$  نمونه برداری از پاییز ۱۳۷۶ آغاز شد و تا پاییز ۱۳۷۷ ادامه یافت. رمجموع هشت دوره نمونه برداری در ماه های پرآبی و کم آبی طول شاخه اصلی ۴۳ کیلومتر و طول شاخه فرعی ۲۱ کیلومتر است. شاخه اصلی رودخانه به ۸ و شاخه فرعی آن به ۶ قطعه تقسیم شد. قطعات به گونه ای انتخاب شدند که مشخصات هیدرولیکی، به طور تقریبی در طول هر قطعه ثابت باشد. مقطع رودخانه ذوزنقه ای فرض شد و بر اساس داده های مربوط به مقاطع عرضی رودخانه، شبی طرفین و عرض کف رودخانه در هر ایستگاه به دست آمد. گام طولی برای شبیه سازی  $0.5/0$  کیلومتر انتخاب شد. جدول شماره (۱) مشخصات قطعات را نشان می دهد.

به دلیل عدم وجود مقادیر محلی برای ضرایب سیتیکی و ثوابت، از مقادیر پیش فرض مدل استفاده شد. جدول شماره (۲) مقادیر پیش فرض ثوابت و ضرایب سیتیکی را نشان می دهد.

برای تعیین ظرفیت خودپالایی رودخانه و حداقل دبی رودخانه درین دست سد، به گونه ای که کیفیت آن برای مصارف در نظر گرفته شده مناسب باشد، از مدل QAL2E استفاده شد. خصصه هایی که با استفاده از مدل شبیه سازی شدند عبارتند از: دما،

برای تعیین ظرفیت خودپالایی رودخانه و حداقل دبی رودخانه درین دست سد، به گونه ای که کیفیت آن برای مصارف در نظر گرفته شده مناسب باشد، از مدل QAL2E استفاده شد. خصصه هایی که با استفاده از مدل شبیه سازی شدند عبارتند از: دما،

جدول شماره (۳): منابع اصلی آلودگی رودخانه

BOD <sub>u</sub> (mg/l)	DO (mg/l)	دما (C)	دبی (m <sup>3</sup> /d)	منبع آبینده
۶	۷/۷	۱۸/۳	۸۴۴۵۶	مالهی سرا
۲۷۶	۲	۱۸	۵	روستای ترقیان
۲۹۳	۲	۱۸	۱۲/۸	روستای شنجریا
۲۸۴	۲	۱۸	۷	روستای تخت چنار
۳۰۴	۲	۱۸	۳۱/۸	روستای خجیر
۲۸۸	۲	۱۸	۹/۲	روستای تخت پارمین
۲۳	۴	۱۸	۱۹۸۷۲۰	مجتمع پارچین

مقدار و مشخصات جریان‌های افزایشی و کاهشی در طول رودخانه بر اساس کالیبراسیون تعیین شدند. با توجه به کیفیت آب رودخانه، ضرایب بازدمش سد به ترتیب ۱/۶ و ۱/۴ برای عامل کیفیت آب و ضریب بازدمش سریز سد انتخاب شدند.

#### بحث روی یافته‌ها

به منظور تعیین حداقل دبی رودخانه در پایین دست سد، به گونه‌ای که کیفیت آب برای کاربردهای برنامه ریزی شده مناسب باشد، از مدل کیفی QUA2E استفاده شد. به این منظور در ماه‌های مختلف به ازای مقادیر مختلف برداشت آب در محل سد، کیفیت آب در بالادست و پایین دست شبیه سازی شد. مقدار برداشت آب از حداقل صفر به معنای عدم برداشت آب تا حداقل، معادل دبی رودخانه در ماه مورد بررسی با گام‌های یک متر مکعب در ثانیه تغییر داده شد.

نتایج نشان می‌دهد که در بالادست سد ماملو به دلیل توازن مناسب خودپالایی رودخانه در این بازه، منابع آلودگی مختلف تأثیر محسوسی بر کیفیت آب رودخانه ندارند (توجه شود که تنها مشخصه‌های اکسیژن محلول،  $BOD_5$  و دما مورد بررسی قرار گرفته است و سایر پارامترها مانند کلی فرم‌ها و مواد مغذی در این مطالعه بررسی نشده است). در پایین دست سد نیز پیش از ورود پساب مجتمع پارچین به رودخانه، کیفیت آب از نظر مشخصه‌های مورد بررسی تعیین محسوسی ندارند. پس از ورود پساب مجتمع پارچین، به دلیل دبی بالای پساب ورودی نسبت به دبی رودخانه و با فرض رعایت استانداردهای تخلیه به آبهای سطحی توسط تصفیه خانه فاضلاب مجتمع پارچین، کیفیت آب رودخانه بشدت تحت تأثیر قرار می‌گیرد (جدول شماره ۴).

جدول شماره (۱): مشخصات قطعات انتخابی

شناخته شده باشندگان	(m)	گرفتار گردانه (m)	پیش بینی (m)	پیش بینی (m)	پیش بینی (m)	پیش بینی (m)	کیلومتر شروع	کیلومتر پایان	نمایه قطعه
۰/۰۱۱۶	۰/۴	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۶	۳۳	۴۳	۱		
۰/۰۱۱۶	۰/۵	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۶	۲۴	۳۳	۲		
۰/۰۰۲۶	۰/۲	۰/۰۲۵	۰/۰۲۵	۰/۰۶	۲۲	۲۴	۳		
۰/۰۰۲۶	۰/۲	۰/۰۲۵	۰/۰۲۵	۰/۰۶	۲۰	۲۲	۴		
۰/۱۵۵	۰/۷	۰/۰۸	۰/۰۸	۰/۰۶	۱۷	۲۰	۵		
۰/۰۳۶۷	۰/۳	۰/۰۴	۰/۰۴	۰/۰۶	۱۷	۲۱	۶		
۰/۰۳۶۷	۰/۳	۰/۰۴	۰/۰۴	۰/۰۶	۱۵	۱۷	۷		
۰/۰۹۲۳	۰/۴	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۶	۸	۱۵	۸		
۰/۰۹۲۳	۰/۴	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۶	۳	۸	۹		
۰/۰۰۲۱	۰/۲۵	۰/۰۳۷۵	۰/۰۳۷۵	۰/۰۶	۰	۲	۱۱		
۰/۰۰۲۱	۰/۲۵	۰/۰۳۷۵	۰/۰۳۷۵	۰/۰۶	۱۳	۱۷	۱۲		
۰/۰۰۸	۰/۴	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۳	۷	۱۳	۱۳		
۰/۰۰۸	۰/۴	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۰۳	۰	۷	۱۴		

جدول شماره (۲): مقادیر پیش فرض مدل

#### برای ثوابت و ضرایب سیستمیکی

شرح	مقدار
ضریب تصحیح دمایی زوال $BOD_5$	۰/۰۴۷
ضریب تصحیح دمایی بازدمش "DO"	۱/۰۲۴
ثبت زوال $BOD_5$	۰/۶
ضریب تبدیل $BOD_5$ به $BOD_u$	۰/۲۳

با توجه به عمق رودخانه و سرعت آب برای محاسبه مقدار بازدمش از گزینه معادله بازدمش اوکانر و داینز در مدل استفاده شد (تراپیان و هاشمی، ۱۳۸۱).

بر روی شاخه اصلی، یک و بر روی شاخه فرعی، ۷ منبع نقطه‌ای عمده وجود دارد (جدول شماره ۳). محل احداث سد حدود ۱۲/۵ کیلومتر پایین تر از محل تلاقی شاخه اصلی با شاخه فرعی، یا به عبارت دیگر کیلومتر ۳۷/۵ شاخه اصلی قرار دارد.

## جدول شماره (۴): کیفیت آب رودخانه قبل و بعد از ورود پساب مجتمع پارچین به رودخانه

در بازه زمانی بهمن ۱۳۷۶ تا شهریور ۱۳۷۷

$BOD_5$ (mg/l)	Do (mg/l)		(C)		دبی ( $m^3/s$ )		مشخصه
	قبل از بعد از پارچین	بعد از پارچین	قبل از پارچین	بعد از پارچین	قبل از پارچین	بعد از پارچین	
۱۰/۳	۲/۸	۸/۵	۱۱/۲	۱۱/۱	۷	۵/۹۹	۳/۷
۱۲	۵	۷/۸	۱۰/۳	۱۲/۵	۱۰/۵	۵/۵۱	۳/۳۹
۹/۶	۶/۳	۸/۳	۹/۴	۱۵/۳	۱۴/۶	۱۱/۰۴	۸/۶۹
۷/۲	۱/۸	۷/۲	۸/۴	۱۹/۸	۲۰/۵	۸/۵۶	۶/۴
۱۰/۳	۵/۴	۷	۸/۲	۱۹/۸	۲۰/۵	۷/۸۹	۵/۷
۸/۲	۲/۵	۷/۴	۸/۸	۱۷/۷	۱۷/۶	۷/۸۶	۵/۶
۷/۳	۱/۹	۷/۶	۸/۸	۱۷/۸	۱۷/۷	۸/۴۵	۶/۳۱

کیفیت آب رودخانه تشدید شود(جدول شماره ۵). برای مثال در تیر ماه به ازای مقادیر برداشت آب، ۱ و ۳ مترمکعب در ثانیه  $BOD_5$  آب رودخانه پس از ورود پساب مجتمع پارچین از  $10/3$  میلی گرم در لیتر پیش از احداث سد به ترتیب به  $11$  و  $13/3$  میلی گرم در لیتر می رسد.

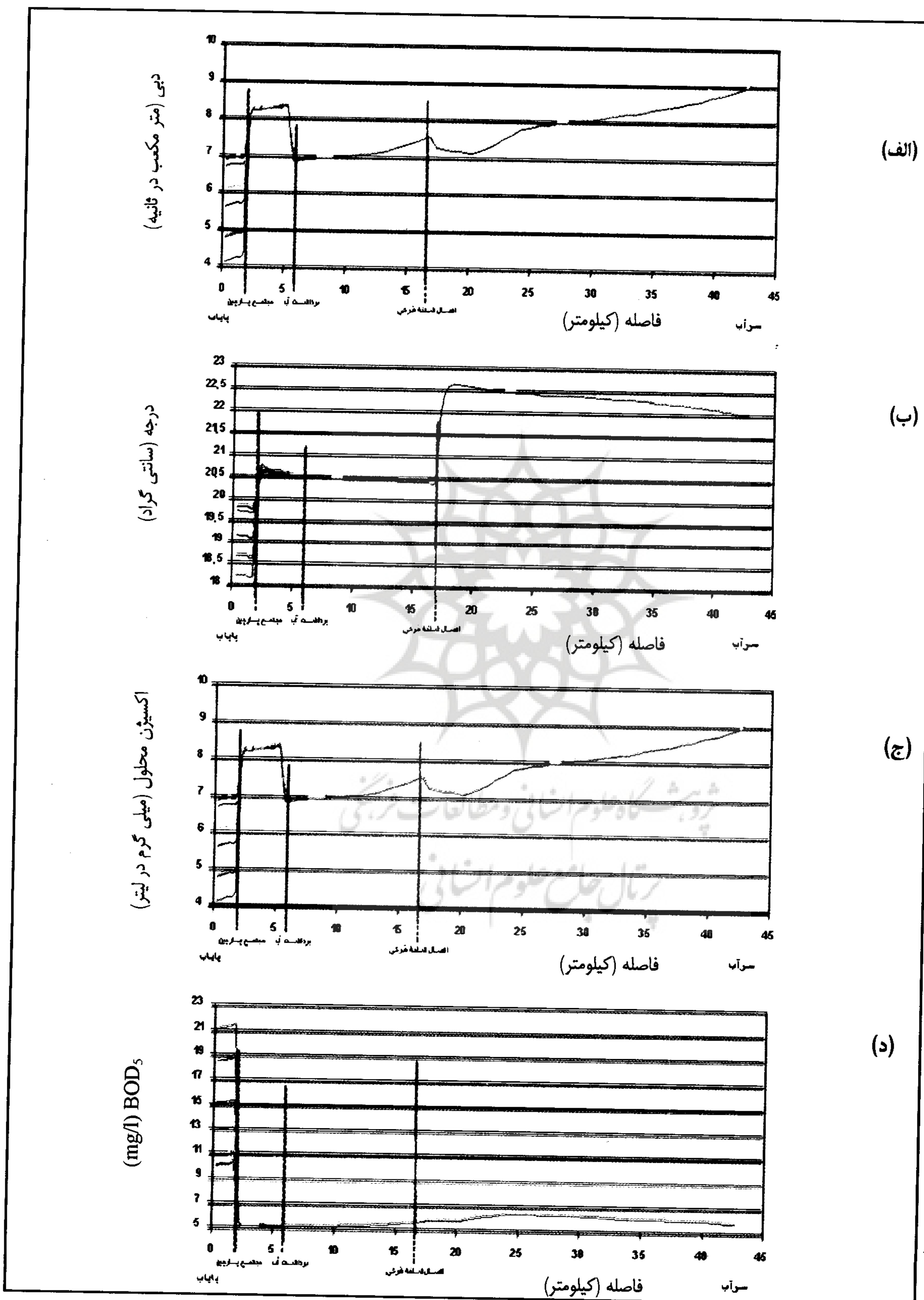
پس از احداث سد و انتقال آب به منظور کاربردهای تعیین شده، دبی رودخانه در پایین دست سد در محدوده مجتمع پارچین کاهش می یابد. این کاهش با مقدار آب بهره برداری شده رابطه مستقیم دارد و موجب می شود که تأثیر پساب خروجی مجتمع پارچین بر افت

## جدول شماره (۵): کیفیت آب رودخانه در بالادست و پایین دست مجتمع پارچین به ازای مقادیر مختلف برداشت آب

Temp. (C)	پس از ورود پساب مجتمع				پس از ورود پساب مجتمع				قبل از ورود پساب مجتمع				ماه	
	۳ متر مکعب در ثانیه برداشت آب				۱ متر مکعب در ثانیه برداشت آب									
	$BOD_5$ (mg/l)	DO (mg/l)	( $m^3/s$ )	Temp. (C)	$BOD_5$ (mg/l)	DO (mg/l)	( $m^3/s$ )	Temp. (C)	$BOD_5$ (mg/l)	DO (mg/l)	( $m^3/s$ )	Temp. (C)		
۱۵/۴	۱۸/۲	۵/۷	۲/۹۹	۷/۱	۲/۷	۱۱/۳	۰/۶۹	۱۲	۱۱/۹	۸	۴/۹۹	۷	۲/۸	
۱۶/۹	۲۰/۳	۴/۹	۲/۵۱	۱۰/۵	۴/۸	۱۰/۴	۰/۳۹	۱۴/۱	۱۳/۶	۷/۳	۴/۵۱	۱۰/۵	۵	
۱۵/۷	۱۰/۸	۷/۹	۸/۰۴	۱۴/۷	۶/۳	۹/۴	۰/۶۹	۱۵/۴	۹/۹	۸/۲	۱۰/۰۴	۱۴/۶	۶/۳	
۱۹/۵	۱۰/۱	۶/۶	۵/۵۶	۲۰/۵	۱/۸	۸/۴	۲/۴	۱۹/۸	۷/۹	۷/۱	۷/۵۶	۲۰/۵	۱/۸	
۱۹/۴	۱۳/۳	۶/۳	۴/۸۹	۲۰/۶	۵/۵	۸/۲	۲/۷	۱۹/۷	۱۱	۶/۸	۶/۸۹	۲۰/۵	۵/۵	
۱۷/۸	۱۱/۹	۶/۶	۴/۸۶	۱۷/۷	۲/۵	۸/۸	۲/۶	۱۷/۸	۹/۵	۶/۱	۶/۸۶	۱۷/۶	۱/۹	
۱۷/۸	۱۰/۳	۶/۹	۵/۴۵	۱۷/۷	۱/۹	۸/۸	۳/۳۱	۱۷/۸	۸	۷/۴	۷/۴۵	۱۷/۷	۱/۹	

احداث سد نامحسوس است. پس از ورود پساب مجتمع پارچین کیفیت آب رودخانه بشدت تغییر می کند(شکل شماره ۲). شدت این تغییرات متناسب با دبی رودخانه در محل ورود پساب مجتمع است. بررسی اثر پساب خروجی مجتمع بر کیفیت آب رودخانه، با این فرض انجام شده است که کیفیت پساب خروجی آن در حد استانداردهای تخلیه به آبهای سطحی باشد.

**یجه گیری**  
نتایج به دست آمده نشان می دهد که علی رغم وجود منابع مختلف آلودگی، احداث سد ماملو بر کیفیت آب رودخانه از نظر مشخصه های اکسیژن محلول و  $BOD_5$  در بالادست محل احداث تأثیر محسوسی ندارد. در پایین دست محل احداث سد تا قبل از نمل ورود پساب مجتمع پارچین نیز تغییر کیفیت آب نسبت به قبل از



شکل (۲) تغیرات (الف) دبه، (ب) درجه حرارت، (ج) غلظت اکسیژن محلول و (د) اکسیژن خواهی پنج روزه در طول شاخه اصلی رودخانه در تیرماه به ازای ۱، ۲، ۳، ۴، ۵ و ۵ متر مکعب در ثانیه برداشت آب.

این مسئله قبل و بعد از احداث سد وجود دارد احداث سد تنها آن را در پایین دست تشدید می کند (شکل شماره ۲).

#### جدول شماره (۶): معیارهای عمومی کیفیت آب در ایران، سازمان حفاظت محیط زیست ایران

کلی فرم مذکوعی MPN/ 100 ml	pH	TDS mg/l	BOD <sub>5</sub> mg/l	DO mg/l
۴۰۰	۶/۵-۹	۷۵۰	۵	۵

مقایسه کیفیت آب رودخانه در ایستگاه های مختلف با معیارهای عمومی کیفیت آب سازمان حفاظت محیط زیست ایران (جدول شماره ۶) (سازمان حفاظت محیط زیست، ۱۳۸۰) و استانداردهای کیفیت آبهای سطحی ژاپن برای رودخانه ها (جدول شماره ۷) (Environmental Quality Standards..., 1993) نشان می دهد که کیفیت آب رودخانه از نظر مشخصه ها BOD<sub>5</sub> تقریباً در تمامی طول سال در بالادست و پایین دست در حد مطلوبی قرار ندارد.

#### جدول شماره (۷): استانداردهای کیفیت آب رودخانه برای کاربردهای مختلف، سازمان حفاظت محیط زیست ژاپن

پارامتر سطح کلاس	BOD <sub>5</sub> mg/l	DO mg/l	SS mg/l	PH	کلی فرم کل MPN/100ml
کلاس AA <sup>۱</sup> ژاپن	۱	۷/۵	۲۵	۶/۵-۸/۵	۵
کلاس A <sup>۲</sup> ژاپن	۲	۷/۵	۲۵	۶/۵-۸/۵	۱۰۰
کلاس B <sup>۳</sup> ژاپن	۲	۵	۲۵	۶/۵-۸/۵	۵۰۰
کلاس C <sup>۴</sup> ژاپن	۵	۵	۵۰	۶/۵-۸/۵	-
کلاس D <sup>۵</sup> ژاپن	۸	۲	۱۰۰	۶/۵-۸/۵	-
کلاس E <sup>۶</sup> ژاپن	۱۰	۲	مواد شناور دیده نشود	۶/۵-۸/۵	-

- ۱- منابع تأمین آب کلاس ۱، حفظ محیط زیست طبیعی و کاربردهای فهرست شده در A-E
- ۲- منابع تأمین آب کلاس ۲، شیلات کلاس ۱، استحمام و کاربردهای فهرست شده در B-E
- ۳- منابع تأمین آب کلاس ۳، شیلات کلاس ۲، کاربردهای فهرست شده در C-E
- ۴- شیلات کلاس ۳، آب صنعتی کلاس ۱، کاربردهای فهرست شده در D-E
- ۵- آب صنعتی کلاس ۲، آب کشاورزی و کاربردهای فهرست شده در E
- ۶- آب صنعتی کلاس ۳ و حفظ محیط زیست

- 6- Sensitivity Analysis
- 7- First Order Error Analysis
- 8- Monte Carlo Analysis
- 9- Dispersion
- 10- Masch

از معاونت پژوهشی دانشگاه تهران که با کمک مالی خود امکان یه نسخه فارسی مدل کیفی QUAL2E ، راهنمای استفاده و ابجه فنی مدل را فراهم کرد و همچنین شرکت مهندسین مشاور که اطلاعات پایه و داده های مورد نیاز برای اجرای مدل را در نیار گذارده است، صمیمانه تشکر می شود.

#### منابع مورد استفاده

ترابیان، علی. و هاشمی، سیدحسین. ۱۳۷۸. کتابچه راهنمای مدل QUAL2E . دانشکده محیط زیست. دانشگاه تهران.

ترابیان، علی. و هاشمی، سیدحسین. ۱۳۸۱. مدلسازی کیفی آبهای سطحی، سینتیک، ثوابت و نرخ ها. انتشارات دانشگاه تهران.

- 1- Five Days Biochemical Oxygen Demand
- 2- United States Environmental Protection Agency, USEPA
- 3- Steady States
- 4- Dynamic
- 5- Uncertainty Analysis

#### داشت ها

Environmental Quality Standards for Water Pollution, Standards Related to the Conservation of the Living Environment. 1993. Environment Agency, Government of Japan.

Standard Methods for the Examination of Water and Wastewater. 1995. APHA, AWWA, WEF.

Shanahan, P. et al., 2000. River water quality modeling: II. Problems of the art. IAWQ.

سازمان حفاظت محیط زیست ایران. ۱۳۸۰. راهنمای مطالعات کیفی منابع آب.

مهندسین مشاور لار. ۱۳۷۸. مطالعات آلودگی های محیط زیستی. پژوهه ارزیابی آثار زیست محیطی سد مخزنی ماملو.

Brown, L.C. and Barnwell T.O. 1987. The Enhanced Stream Water Quality Models QIAL2E and QUAL2E-UNCAS: Documentation and User Manual. EPA/600/3-87/007. U.S. EPA. Athens, GA, USA.

