

Selection of the Effective Coagulant for Treatment in Kashkan River

Pirsahab.M. *

Derayat. J. *

Azizi.S.M. *

**Academic Member University of Kermanshah, School of Public Health*

Abstract

The purpose of this study was selection and application of the most effective coagulant for treatment of kashkan river in order to meet drinking water standards to supply water demand of Pole Dokhtar city.

The samples were taken and analyzed for physical, chemical and bacteriological quality according to standard methods.

Comparing the results with standard values for drinking water it can be seen that turbidity, lead concentration during the winter season and thermotolerant coliforms are higher than recommended standard values. It was also found suspended solids, BOD₅ and COD exceeded the criteria of clean waters.

The most effective coagulant for Kashkan River water was Aluminium sulphate with the range of 35-40 mg/l and Ferric sulphate in the range of 10-20 mg/l. The determination of Langmuir saturation index showed that during winter months this index has been negative and it is necessary to add lime to control the corrosion.

انتخاب مناسب‌ترین مواد منعقد‌کننده

جهت تصفیه آب رودخانه کشکان

* سید محمود عزیزی

جمشید درایت*

مقداد پیر صاحب*

چکیده

هدف از این پژوهش بررسی کاربرد مواد منعقد کننده بر روی آب رودخانه کشکان و تعیین بهترین ماده منعقد کننده با توجه به کیفیت آب خام جهت تصفیه آب شرب پل دختر است. شهر پل دختر در فاصله ۱۱۵ کیلومتری جنوب غربی خرم‌آباد واقع شده است که تا سال ۱۴۰۰ جمعیت این شهر به ۴۵۰۰۰ نفر خواهد رسید. جهت دستیابی به اهداف پژوهش ۱۹۲ نمونه جهت آزمایش‌های فیزیکی و شیمیایی ۳۰ نمونه جهت بررسی کیفیت با کتریولوژیکی مورد آزمایش قرار گرفت. کلیه عملیات اعم از نمونه برداری و آزمایش براساس روش استاندارد انجام شد.

از مقایسه کیفیت فیزیکی و شیمیایی و با کتریولوژیکی آب رودخانه با استانداردهای آب آشامیدنی نتیجه گیری شد که میزان کدورت، سرب در فصل زمستان، کلیفرم و کلیفرم‌های گرما دوست از حد توصیه شده استانداردهای اعلام شده بیشتر است. همچنین میزان مواد معلق، BOD_5 و COD از معیارهای ارائه شده برای آب‌های تمیز تجاوز نموده است.

بهترین ماده منعقد کننده جهت چنین آبی سولفات آلومینیوم با میزان مصرف ۳۵-۴۰ میلی‌گرم در لیتر و سولفات فریک با میزان مصرف ۱۰-۲۰ میلی‌گرم در لیتر به دست آمد. محاسبه شاخص اشباع لانژلیه نشان داد که در دی ماه این شاخص منفی است و لازم است که جهت کنترل خورندگی، آهک به آب افزوده شود.

آب خام معمولاً از رودخانه‌ها یا دریاچه‌ها یا منابع آب زیرزمینی کسب و تا حد استاندارد مورد نیاز شرب و صنعت مورد تصفیه قرار می‌گیرند [۱۴]. آب آشامیدنی سالم آبی است

مقدمه

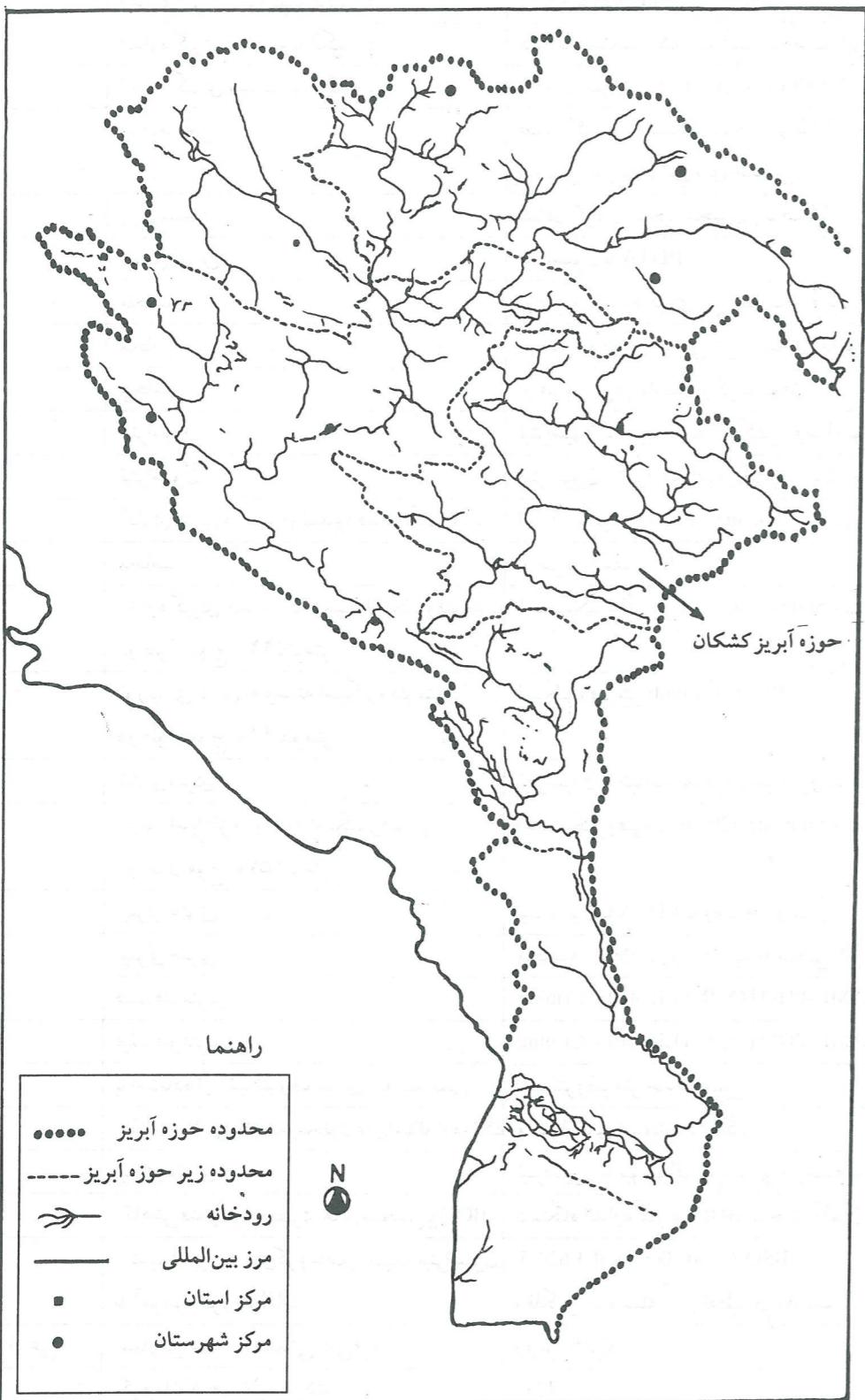
آب‌های طبیعی به ندرت کیفیت رضایت‌بخشی برای مصرف انسان و یا صنعت دارند و باید همیشه مورد تصفیه قرار گیرند. سطح تصفیه مورد نیاز بستگی به کیفیت آب طبیعی دارد.

* - اعضای هیأت علمی دانشکده بهداشت، دانشگاه علوم پزشکی کرمانشاه

که فاقد هرگونه عامل بیماری زا یا مسمومیت زاوی یا خصوصیات نامطلوبی نظری رنگ، کدورت، بو و مزه باشد. آب‌های سطحی علاوه بر ارگانیسم‌های بیماری‌زا، اغلب حاوی کدورت و مواد ضرر ناشی از زائدات جاندارهای خانگی، کشاورزی و صنعتی هستند. این مواد باید از طریق فرآیندهای تصفیه مناسب حذف شوند [۱۰].

ذرات کلوئیدی، رنگ و کدورت به راحتی از آب جدا نمی‌شوند. برای جداسازی این ذرات لازم است آنها را متراکم و اندازه‌شان را بزرگتر کرد و به کمک عمل تهنشینی آنها را از آب جدا نمود [۲]. عملیات فوق تحت عنوان انعقاد و لخته‌سازی به عنوان یک فرایند فیزیکو شیمیایی که با افزودن مواد منعقد کننده و اختلاط آن با آب خام حاصل می‌گردد، انجام می‌شود [۹]. مهمترین مواد منعقد کننده مصرفی در عملیات مهندسی آب نمک‌های سه ظرفیتی آلومینیوم و آهن می‌باشند که با توجه به اثربخشی در نایابی‌داری کلوئیدهایی با بار منفی در آب‌های طبیعی، سطوح پایین حلایت در محدوده pH مورد استفاده معمول و بالاخره قیمت نسبتاً ارزان آن انتخاب می‌شوند [۱۱]. شهر پل دختر در فاصله ۱۱۵ کیلومتری جنوب غربی خرم‌آباد واقع شده است. ارتفاع این شهر از سطح دریا ۹۱۰ متر و بارندگی متوسط سالیانه ۴۲۷ میلی‌متر گزارش شده است. آب شهر با دو حلقه چاه عمیق و از منابع آب‌های سطحی (رودخانه کشکان) تأمین می‌شود. مصرف سرانه آب در سال ۱۳۷۲ ۲۰۳، میلی‌متر در سال ۱۳۷۲ میلی‌متر در نظر گرفتن روند افزایش جمعیت، جمعیت این شهر تا سال ۱۴۰۰ معادل ۴۵۰۰۰ نفر خواهد بود که این جمعیت با مصرف سرانه ۲۲۲ لیتر در شبانه روز، سالیانه نیاز به ۳/۶۳ میلیون مترمکعب آب آشامیدنی دارد [۳]. حوزه آبخیز کشکان در غرب کشور و در استان لرستان واقع شده است و از زیر حوزه‌های رودخانه کرخه محسوب می‌شود. سطح حوزه آبریز رودخانه در ایستگاه پل دختر ۹۰۶۰ کیلومتر مربع است.

متوسط دبی رودخانه کشکان در ایستگاه پل دختر ۴۹/۸۳ مترمکعب در ثانیه بوده و متوسط حداقل و حداً کثر سالیانه به ترتیب ۲۱/۲ و ۱۰۱/۴ مترمکعب در ثانیه اندازه گیری شده است. حداً کثر دبی مشاهده شده در ایستگاه پل دختر ۳۳۸/۵۲



شکل ۱- رودخانه و زیر حوزه‌های آبریز کرخه

مترمکعب در ثانیه و حداقل آن ۶/۷۶ مترمکعب در ثانیه بوده است [۶].

شکل ۱ رودخانه کشکان و زیرشاخه‌های حوزه آبریز آن را نشان می‌دهد.

مواد و روش‌ها

به منظور دستیابی به اهداف پژوهش از آب رودخانه به مدت ۷ ماه از آبان ماه ۱۳۷۲ تا اردیبهشت ماه ۱۳۷۳ نمونه‌برداری صورت گرفت. نمونه‌برداری انجام شده در این پژوهش از نوع مركب است. تعداد نمونه‌های برداشت شده برای آزمایش‌های فیزیکی و شیمیایی ۱۹۲ نمونه و برای آزمایش‌های میکروبی ۳۰ نمونه بوده است. کلیه عملیات نمونه‌برداری و آزمایش براساس روش‌های استاندارد انجام شد [۱۲].

نتایج آزمایش‌های و بررسی‌های آماری نیز براساس رهنماههای علمی ارائه شده توسط سازمان بهداشت جهانی [۱۵]، سازمان حفاظت محیط زیست آمریکا [۱۳] و انجمن کارهای آبی آمریکا [۹] و استانداردهای رایج کشور [۷ و ۸] به عمل آمد. پارامترهای اندازه گیری شده برای تعیین کیفیت منابع آبی و نیز روش‌ها و وسائل مورد استفاده در سنجش این پارامتر در جدول ۱ خلاصه شده است.

نتایج

نتایج آزمایش کیفی در ایستگاه پل دختر (بالا دست شهر پل دختر) در جدول ۲ نشان داده شده است. نتایج آزمایش فلزات سنگین و آفت کش متابیستوکس به ترتیب در جدول‌های ۳ و ۴ ارائه شده‌اند.

برای دست یابی به بهترین ماده منعقد کننده، آزمایش‌هایی به کمک آزمایش جار بر روی آب رودخانه کشکان انجام گرفت که نتایج آن در جدول ۵ ارائه شده است.

بحث و نتیجه گیری

از مقایسه کیفیت فیزیکی، شیمیایی و باکتریولوژیکی آب رودخانه با استانداردهای آب آشامیدنی [۷ و ۱۲، ۱۵] ترتیب ۲۱/۲ و ۱۰۱/۴ مترمکعب در ثانیه اندازه گیری شده است. حداً کثر دبی مشاهده شده در ایستگاه پل دختر

جدول ۲- آزمایش فیزیکی، شیمیایی و میکروبی آب رودخانه در ایستگاه پل دختر (آبان ۱۳۷۲ تا اردیبهشت ۱۳۷۳)

انحراف معیار	آبان	دی	آذر	پیمن	اسفند	فروردین	اردیبهشت	میانگین ۷ماه	اردیبهشت	پارامتر
۰/۲۵	۷/۶	۷/۸	۷/۸	۷/۷	۷/۵	۷/۲	۷/۲	۷/۹	pH	
۱/۴۸	۱۰/۲۸	۱۲	۱۱	۹	۸	۹	۱۱	۱۲	درج حرارت	
۳/۰۴	۸/۶۱	۱۱	۱۰	۴/۱	۶/۲	۱۲	۱۱/۶	۵/۳۷	رنگ	
۴۳	۴۲/۳	۴۱	۴۱	۱۱	۲۵	۱۰	۱۵	۱۴۳	NTU	کدورت
۸۳	۶۲۵/۶	۵۸۷	۵۱۶	۶۲۵	۶۷۵	۶۴۳	۶۶۳	۶۷۰	us/cm	هدایت الکتریکی
۰/۹/۶	۱۷۲/۲	۱۶۵	۱۴۵	۱۷۲/۵	۱۰۵	۱۷۲/۵	۱۸۵	۲۱۰	mg/l CaCO ₃	قلیابت
۱۹/۵۲	۲۴۵	۲۲۷	۲۰۸	۲۴۷	۲۶۵	۲۴۵	۲۶۵	۲۵۸	mg/l CaCO ₃	سختی کل
۱۹/۶	۱۷۲/۲	۱۶۵	۱۴۵	۱۷۲/۵	۱۰۵	۱۷۲/۵	۱۸۵	۲۱۰	mg/l CaCO ₃	سختی موقت
۱۸	۷۲/۹	۶۲	۶۳	۷۴/۵	۱۱۰	۷۲/۵	۸۰	۴۸	mg/l CaCO ₃	سختی دائم
۰/۲	۱/۲	۱/۴	۱/۲	۰/۹	۱/۴	۱/۲	۱/۳	۰/۹	mg/l	فلوراید
۵/۹	۴۲/۷	۴۱/۵۴	۳۰/۱۸	۴۰/۸۳	۴۴/۴۰	۴۴/۴۰	۴/۹۳	۴۹/۷	mg/l	کلرور
۱۷/۵۵	۷۲/۸۲	۶۳/۸۴	۶۲/۴	۷۶/۸	۱۰۹	۷۷/۷۶	۷۲	۴۸	mg/l	سولفات
۰	۰	۰	۰	۰	۰	۰	۰	۰	mg/l	کربنات
۲۳/۸۷	۲۱۰	۲۰۱/۳	۱۷۶/۹	۲۱۰/۴۵	۱۸۹/۹	۲۱۰/۴۵	۲۲۵/۷	۲۵۶/۲	mg/l	بی کربنات
۳/۹۸	۳۰/۴	۲۹/۹	۲۱/۸۵	۲۹/۹	۳۲/۲	۳۴/۵	۰۲۹/۹	۳۴/۰	mg/l	سدیم
۰/۸۳	۲/۳	۲/۰۵	۱/۴۳	۱/۹۳	۲/۱۵	۲/۳	۱/۹۴	۴/۲۲	mg/l	پتاسیم
۵/۰۸	۷۱/۱	۶۶/۸	۶۰	۶۹/۶	۷۸	۷۴	۷۲	۷۷/۳	mg/l	کلسیم
۲/۱۳	۱۶/۱۵	۱۴/۴	۱۳/۹۲	۱۷/۰۲	۱۶/۸	۱۴/۴	۲۰/۴	۱۵/۶	mg/l	منیزیم
۰/۸	۵/۲۷	۴/۴	۶	۵	۶/۶	۵/۲	۴/۱۶	۵/۵۲	mg/l NO ₃	نیترات
۰/۸۳	۱/۲۶	۰/۹۹	۰/۴۶۲	۰/۶۶	۲/۶۴	۰/۶۶	۰/۹۸	۲/۴۶	mg/l PO ₄	فسفات
۱/۱۶	۵/۰۷	۶/۶	۶/۴	۴/۶	۷/۵	۵/۱	۴/۵	۴/۳	mg/l	DO
۴/۴	۷/۳	۱۵	۰	۱۱	۸	۶	۶	۵	mg/l	BOD ₅
۸/۱۸	۱۵/۱۴	۲۸	۱	۲۴	۱۶	۱۲	۱۳	۱۲	mg/l	COD
۳۴	۴۰۰	۳۷۵	۲۲۰	۴۰۰	۴۲۲	۴۱۱	۴۲۴	۴۲۸	mg/l	TDS
۲۷۵۶	۱۹۹۴	۲۸۳/۴۲	۱۲۷/۹	۴۴۲/۶۲	۷۸۳۳	۴۳۲۵	۷۵۹	۱۸۱/۵۵	mg/l	TSS
۴۴۰۵	۱/۲۲×۱۰ ^{-۴}	۲/۱×۱۰ ^{-۴}	۱/۰۵×۱۰ ^{-۴}	۱/۱×۱۰ ^{-۴}	۱/۱×۱۰ ^{-۴}	۵/۱×۱۰ ^{-۳}	۱/۲×۱۰ ^{-۴}	۱/۴۵×۱۰ ^{-۴}	MPN	کلیفرم
۱۵۲	۸۳۳	۱۰۰۰	۹۰۰	۸۰۰	۶۳۰	۶۰۰	۹۰۰	۱۰۰۰	MPN	کلفرم گرمادوست

جدول ۱- روشنها و وسائل اندازه گیری پارامترهای کیفی آب

پارامترهای اندازه گیری	روش اندازه گیری	وسیله اندازه گیری
pH	اندازه گیری مستقیم با الکترود	pH meter metrohm - 632
کدروت	اندازه گیری مستقیم با الکترود	دستگاه سنجش کیفیت آب ساخت ژاپن Horiba-u7
هدایت الکتریکی	اندازه گیری مستقیم با الکترود	Condutometer - 644
TSS	وزن سنجی	صاف کردن و خشک نمودن در ۱۰۵ درجه سانتی گراد
TDS	وزن سنجی	صاف کردن، تبخیر محلول زیر صافی
سختی کل	تیتری متری	تیتراسیون با EDTA
سختی موقت	محاسبه	از طریق اندازه گیری بی کربنات ها و کربنات ها
سختی دائم	محاسبه	سختی موقت - سختی کل = سختی دائم
قلیایت کل	محاسبه	از طریق بی کربنات ها و کربنات ها
بی کربنات	تیتراسیون	تیتراسیون با اسید سولفوریک به وسیله بورت
کربنات	تیتراسیون	تیتراسیون با اسید سولفوریک به وسیله بورت
فسفر	محاسبه	کلری متری و اندومولیبدو، فسفریک اسید اسپکترو فومتر Shimazu-120-20 ساخت ژاپن
فسفات ها	محاسبه	از طریق فسفر
نیترات	در طول موج ۲۲۰ نانومتر	اسپکترو فوتومتر Shimazu-120-20 ساخت ژاپن
سولفات	در طول موج ۴۱۰ نانومتر	اسپکترو فوتومتر Busch n Lomb
کلرور	تیتری متری	تیتراسیون با نیترات نقره به وسیله بورت
فلوئور	روش اسپادنر به وسیله اسپکترو فوتومتر	اسپکترو فوتومتر Shimazu-120-20 ساخت ژاپن
کلسیم	تیتری متری	تیتراسیون با EDTA به وسیله بورت
منیزیم	تیتری متری	محاسبه اختلاف وزن کلسیم با سختی کل
سدیم	فیلم فوتومتری	FLAME PHOTOMETER 410 - Crining
پتاسیم	فیلم فوتومتری	FLAME PHOTOMETER 410 - Crining
فلزات سنگین	با استفاده از اسپکترو فوتومتر جذب اتمی	اسپکترو فوتومتر جذب اتمی
زنگ	مقایسه چشمی با شاهده و محلول های استاندارد زنگ	محلول های استاندارد زنگ
DO	تیتری متری	تیتراسیون با تیوسولفات سدیم به وسیله بورت
BOD ₅	کاهش فشار هوادریطی های سنجش BOD	دستگاه اندازه گیری BOD ساخت آلمان
COD	اکسیداسیون با دی کرومات پتاسیم و تیتراسیون	BSD Controller model 620 T
کلیفرم و کلیفرم مدفوعی	رفلکس به وسیله بالن تقطیر و کندانسور با آمونیوم فرسولفات	رفلکس ۹ لوله
آفت کش ها	کروماتوگرافی لایه نازک	TLC
انعقاد و فلوک سازی	افزایش مواد منعد کننده به آب و انعقاد و فلوک سازی توسط آزمایش جار	دستگاه جار

جدول ۳- نتایج آزمایش فلزات سنگین در ۳ فصل پاییز و زمستان ۱۳۷۲ و بهار ۱۳۷۳ در آب رودخانه کشکان (ایستگاه پل دختر)

انحراف معيار	میانگین ۳ فصل	بهار	زمستان	پاییز	فصل	پارامتر
۰/۰۱۵	۰/۰۲۹۳	۰/۰۲۳	۰/۰۵	۰/۰۱۵	mg/l	روی
۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۷۳	۰/۰۰۷	۰/۰۱	۰/۰۰۵	mg/l	کروم
۰/۰۰۰۴۲	۰/۰۰۴۱۷	۰/۰۰۴	۰/۰۰۵	۰/۰۰۳۵	mg/l	کادمیوم
۰/۰۴۲۷	۰/۰۳۹۷	۰/۰۶	۰/۱	۰/۰۰۹	mg/l	سرب
۰/۰۰۸۱۷	۰/۰۲	۰/۰۱	۰/۰۳	۰/۰۲	mg/l	مس

جدول ۴- نتایج آزمایش آفتکش متاسیستوکس در ۳ فصل پاییز و زمستان ۱۳۷۲ و بهار ۱۳۷۳ در آب رودخانه کشکان (ایستگاه پل دختر)

انحراف معيار	ميانگين ۳ فصل	بهار	زمستان	پايز	فصل	پarametr
۰/۰۰۴۷	۰/۰۲۳	۰/۰۳	۰/۰۲	۰/۰۲	mg/l	متاسيستوكس

BOD، کلیفرم و حذف سرب از آب لازم است فرایند انعقاد تهنشینی صورت پذیرد. نمودار زیر ترکیبات شیمیایی آب ایستگاه پل دختر (میانگین هفت ماه اندازه گیری) را نشان می دهد.

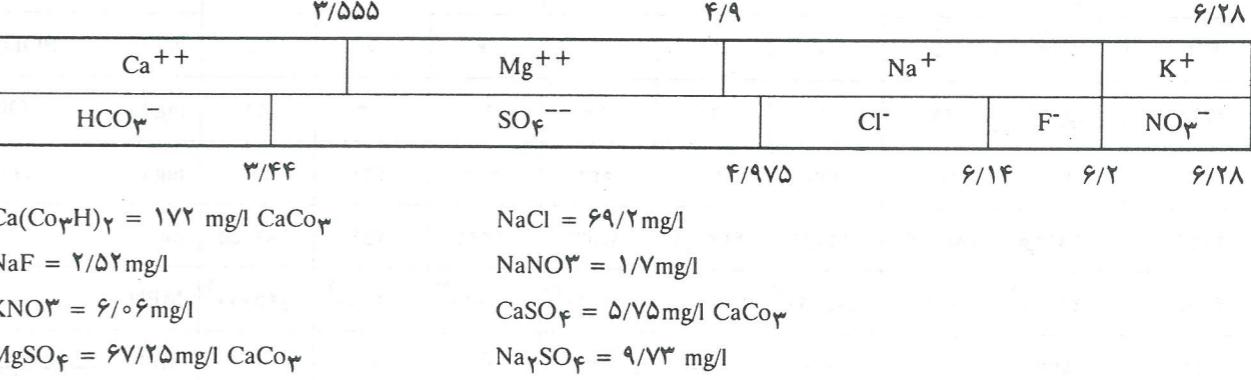
همانگونه که مشاهده می شود بیشترین غلطت مربوط سختی کریبات (قلیائیت) است که برای انجام عمل انعمناً مناسب است.

با توجه به جدول ۵ بهترین ماده منعقد کننده، سولفانیوم با میزان مصرف ۳۵-۴۰ میلی گرم در لیتر، کلر فریک با میزان مصرف ۲۰-۲۵ میلی گرم در لیتر (بدون استفاده از آهک) و سولفات فریک با میزان مصرف ۱۰-۲۰ میلی در لیتر بوده است.

نتیجه گیری شد که میزان کدورت (NTU ۱۰-۱۴۳)، مجموع کلiform ها ($MPN/100 \times 10^3 - 2/1 \times 10^4$) و کلiform های گرمادوست ($MPN/100 \times 10^0 - 1000 - 6000$) از حد توصیه شده استانداردهای فوق بیشتر است. میزان مواد معلق (BOD₅ ۵-۱۵ میلی گرم در لیتر)، (COD ۲۸-۱۸۲ میلی گرم در لیتر) نیز از معیارهای ارائه شده لیتر) و آب های تمیز [۱۳] بسته می باشد.

حداقل میزان سرب در ایستگاه پل دختر 0.009 میلی‌گرم در لیتر در فصل زمستان بوده است که با توجه به میزان توصیه شده آن در آب آشامیدنی چنین آبی به حذف سرب نیاز دارد.

برای کاهش و به حداقل رسانیدن میزان کبدورت، COD،



در تانک تهشینی شیمیایی از آب جدا نشده‌اند توسط فرایند فیلتراسیون گرفته شوند که برای این مرحله فیلتر شنی تند توصیه می‌گردد.

نتیجه گیری

با توجه به این که میزان باکتری‌های کلیفرم و کلیفرم گرمادوست، کدورت BOD_5 و COD مواد معلق و سرب در آب رودخانه کشکان در ایستگاه پل دختر از حداکثر مجاز استانداردها بالاتر می‌باشد، لازم است برای تصفیه این آب واحدهای انعقاد، تهشینی فیلتراسیون و گندزدایی استفاده گردد و در موقعی که $\text{pH} = 7/6$ آب پایین است جهت جلوگیری از خورندگی، آهک مصرف شود. ضمناً پیشنهاد می‌شود جهت کاهش آلودگی رودخانه فرسایش حوزه آبخیز را از طریق روش‌های مختلف آبخیزداری کنترل نموده و فاضلاب‌های تخلیه شده به رودخانه، قبل از تخلیه مورد تصفیه واقع شوند.

ضمانته منظور ترسیب سرب نیز، سولفات فریک و سولفات آلومینیوم توصیه شده‌اند [۹]. لذا می‌توان یکی از دو ماده منعقد کننده فوق را با توجه به دردسترس بودن قابلیت کاربرد و مسائل اقتصادی انتخاب کرد. چنانچه از سولفات آلومینیوم استفاده شود هرگرم آن نیاز به $0/5$ گرم قلیائیت و در صورت استفاده از سولفات فریک نیاز به $0/75$ گرم قلیائیت است که با توجه به میزان ۱۷۲ میلی‌گرم در لیتر، قلیائیت لازم تأمین می‌شود.

نتایج محاسبه شاخص اشباع لانژلیه (۵) نشان داد که در $\text{pH} = 7/6$ میانگین ($\text{pH} = 7/2$) آب نه خاصیت خورندگی و نه خاصیت رسوب‌گذاری دارد. اما این شاخص برای حداقل $\text{pH} = 7/2$ آب دارای خاصیت خورندگی می‌باشد که با افزایش سولفات آلومینیوم یا سولفات فریک حالت خورندگی نیز تشدید می‌گردد. بنابراین در ماههای که شاخص لانژلیه منفی به دست می‌آید لازم است که آب آهک اضافه شود. پس از فرایند انعقاد و تهشینی لازم است فلوک‌ها و ذرات کلوئیدی که

منابع و مراجع

- ۱- آشفته، ج. (۱۳۷۰). "طراحی آبرسانی شهری"، جلد دوم، چاپ سوم، انتشارات حسینیان.
- ۲- اداره آب و فاضلاب شهر پل دختر.
- ۳- پیر صاحب، م. (۱۳۷۳). "بررسی کمی و کیفی رودخانه کشکان پل دختر جهت اهداف شرب"، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، دانشکده بهداشت دانشگاه علوم پزشکی تهران.
- ۴- جاماب، ب. (۱۳۶۵). "طرح جامع آب کشور"، امور آب وزارت نیرو.
- ۵- دانشور، ن. (۱۳۷۱). "شیمی آب، انتشارات عمیدی، الف.
- ۶- دفتر مطالعات امور آب استان لرستان، (۱۳۷۳). "هیدرولوژی رودخانه کشکان".
- ۷- وزارت نیرو، امور آب، (۱۳۶۳). "استانداردهای کیفیت، فیزیکی، شیمیایی و رادیولوژیکی آب آشامیدنی"، دفتر فنی شماره ۶، الف.
- ۸- وزارت نیرو، امور آب، (۱۳۶۵). "پیش‌نویس استانداردهای بررسی و تصویب طرح‌های آب"، شماره ۲۷.
- 9- AWWA. (1990). " Water Treatment Plant Design ", McGraw-Hill.
- 10- AWWA. (1984). " Introduction to Water Treatment ", Vol.2, McGraw-Hill.
- 11- Casey, T.J. (1997). " Unit Treatment Processes in Water and Wastewater Engineering ", Johon Wiley & Sons, 40.
- 12- Clesceri, L.S., Greenberg, A.E., and Rhodes Trussell, R. (1984). " Standard Methods for the Examination of Water and Wastewater ", 17th Ed, Washington. APHA.
- 13- EPA. (1968). " Water Quality Criteria ", Environmental Protectin Agency, Washington DC.
- 14- Gerard, K. (1997). " Environmental Engineering ", McGraw-Hill 437.
- 15- WHO. (1993). " Guidelines for Drinking Water Quality ", World Health Organization, Vol. L, Geneva.