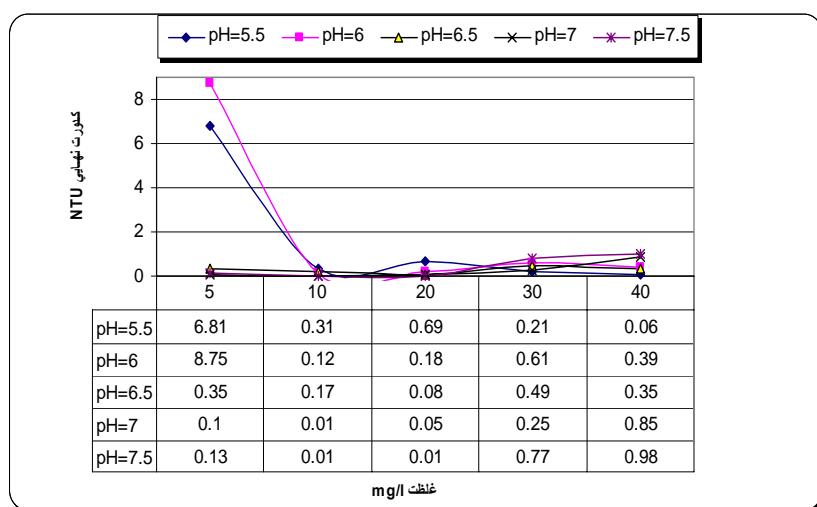
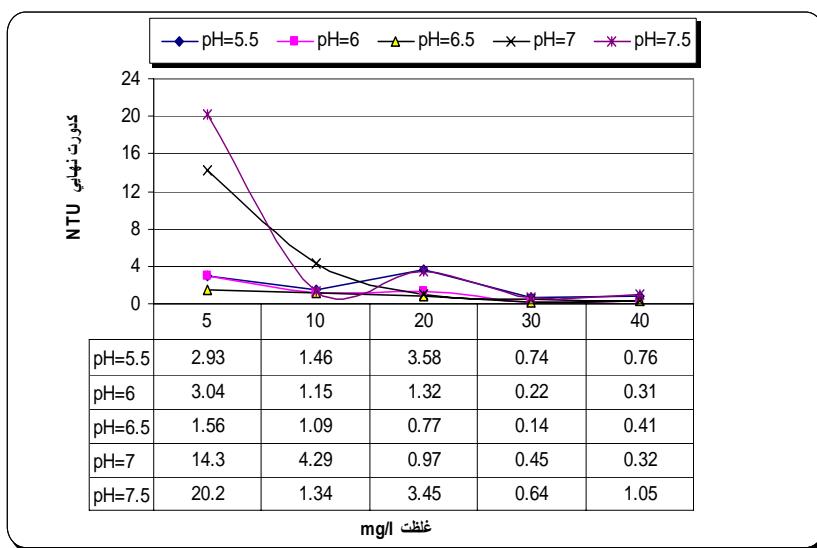


اکثر H₊ها در دوز ۲۰ mg/l آلومینیوم کلراید حداکثر و در دوز ۵ mg/l حداقل بوده است همچنین نمودار شماره ۶ نشان می‌دهد که روند حذف کدورت برای تمامی pH ها یکسان بوده و کمترین راندمان حذف برای دوز منعقد کننده مصرفی معادل ۵ mg/l حاصل شده است.

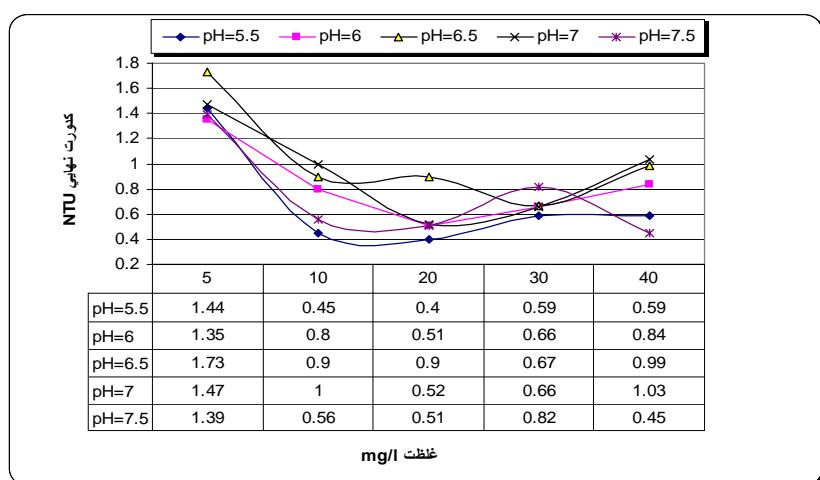
فریک برای کدورت اولیه NTU ۸۰ نشان داده شده است مشاهده می‌گردد که با افزایش دوز اولیه منعقد کننده مصرفی راندمان حذف نیز افزایش یافته، ضمن آنکه این روند برای تمامی pH ها یکسان بوده است. در نمودارهای شماره ۵ و ۶ اثر منعقد کننده پلی آلومینیوم کلراید بر حذف کدورت برای



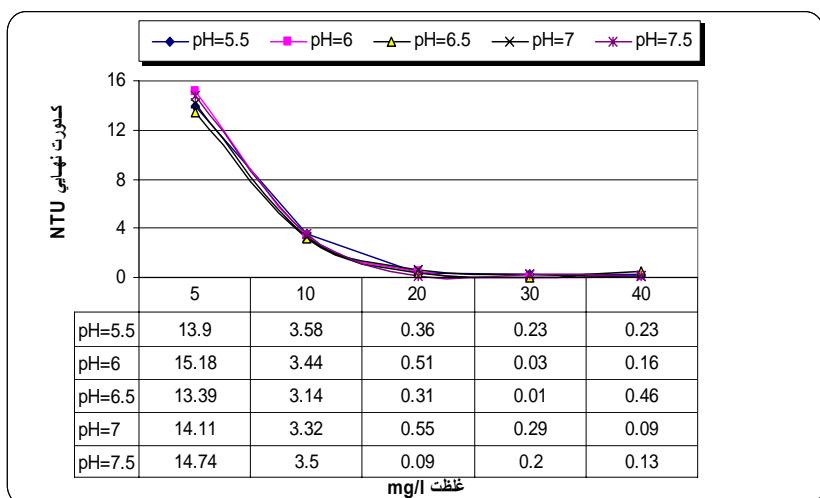
نمودار شماره ۱- کدورت نهایی در غذخت ها و pH های مختلف منعقدکننده سولفات آلومینیوم با کدورت اولیه ۱۰ NTU



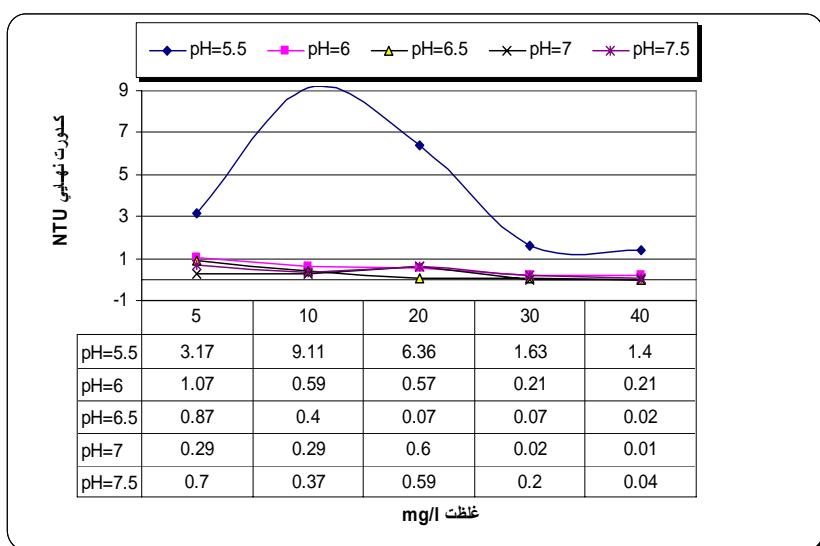
نمودار شماره ۲- کدورت نهایی در غذخت ها و pH های مختلف منعقدکننده سولفات آلومینیوم با کدورت اولیه ۸۰ NTU



نمودار شماره ۱۳- کدورت نهایی در غلظت ها و pH های مختلف منعقد کننده کلراید فریک با کدورت اولیه ۱۰ NTU



نمودار شماره ۱۴- کدورت نهایی در غلظت ها و pH های مختلف منعقد کننده کلراید فریک با کدورت اولیه ۱۰ NTU



نمودار شماره ۱۵- کدورت نهایی در غلظت ها و pH های مختلف منعقد کننده پلی آلمینیوم کلراید با کدورت اولیه ۱۰ NTU

کننده های پلی آلمینیوم کلراید و کلراید فریک از تاثیر کمتری در مقایسه با ترکیب سولفات آلمینیوم در حذف کدورت برخوردار بوده به نحوی که اختلاف اثر ترکیب سولفات آلمینیوم بر مقدار حذف کدورت در مقایسه با دو ترکیب پلی آلمینیوم کلراید و کلراید فریک معنی دار بود و این نتیجه در حالی بود که اختلاف اثر برای دو منعقد کننده پلی آلمینیوم کلراید و کلراید فریک به سطح معنی داری نرسیده بود. همچنین نتایج حاصله از تحقیق حاضر بیانگر آن است که افزایش دوز منعقد کننده مصرفی حذف بیشتر کدورت را به دنبال داشته به نحوی که افزایش ۵ واحدی در دوز منعقد کننده، افزایش راندمان حذف را سبب شده است. از طرفی تغییر مقدار pH نیز میزان حذف کدورت را تحت تاثیر قرار می دهد. در این ارتباط رابطه بصورت معکوس بوده به این مفهوم که کاهش pH منتهی به افزایش حذف کدورت می شود. همچنین نتایج حاصله از تحقیق حاضر نشان داد که کدورت اولیه تاثیر زیادی در حذف کدورت داشته به طوری که اگر سه عامل غلظت، نوع منعقد کننده و pH، ثابت باقی بماند و تنها کدورت اولیه افزایش یابد برای هر ۱۰ واحد افزایش کدورت اولیه، مقدار حذف کدورت از ۸ واحد بیشتر می شود که این امر ناشی از افزایش تعداد ذرات و افزایش احتمال برخورد بین آنها برای تشکیل ذرات درشت تر است.

سپاسگزاری

نویسنده‌گان مقاله بر خود لازم می دانند از خدمات تمامی همکاران محترم آزمایشگاه شیمی آب و فاضلاب دانشکده بهداشت تشكير و قدردانی نمایند.

References

- Pari Zanganeh A, abedini Y, Ghadimi Y. Effect of environmental factors on pollution reduction and increase of autopurification of Abharrood river in Zanjan state (Farsi). The 6th national congress of environmental health, Mazandaran University of medical sciences, 1-2 October, 2003.

برخوردار است. برخی از محققین اثربخشی بیشتر نمک های آهن را نسبت به آلوم گزارش کرده اند که شرایط انجام جارست برای تصفیه به روش مرسوم آب بوده است.^(۱۱-۱۳) مطالعه دیگری که توسط Lind انجام پذیرفت نشان داد که بهترین شرایط حذف مواد آلی کربنه با آلوم و نیز پلی آلمینیوم کلراید حاصل می شود.^(۱۴) بر اساس نتایج موجود تنها در دوزهای مصرفی زیادتر منعقد کننده پلی آلمینیوم کلراید برای کدورت اولیه ۱۰ NTU (و دوز بیش از ۲۰ mg/l منعقد کننده) کارایی بالاتری نسبت به دو منعقد کننده دیگر در حذف کدورت از خود نشان داد. در کدورت اولیه ۸۰ NTU و دوز منعقد کننده ۲۰ mg/l، کارایی پلی آلمینیوم کلراید در مقایسه با سولفات آلمینیوم کم بوده و افزایش دوز مصرفی این ترکیب تا ۴۰ mg/l پایداری مجدد ذرات کلوئیدی و در نتیجه افزایش کدورت نهایی در آب را سبب می شود. از طرفی بررسی نتایج حاصله بیانگر آن است که مکانیسم هایی که سبب کدورت های باقی مانده کمتر در آب می شوند به غلطمند منعقد کننده مصرفی و pH آب بستگی دارند. در این شرایط مکانیسم های غالب از نوع جذبی یا جاروبی و یا ترکیبی از دو مکانیسم ذکر شده است.^(۱۵)

ارزیابی عوامل موثر بر میزان حذف کدورت شامل نوع منعقد کننده، غلظت، pH و کدورت اولیه با استفاده از آنالیز کوواریانس و رگرسیون برای هر یک از منعقد کننده ها نشان دهنده آن است که کلیه عوامل ذکر شده تاثیر معنی داری در حذف کدورت دارند. منعقد کننده ای که بیشترین کارایی را در حذف کدورت از خود نشان داد، ترکیب سولفات آلمینیوم بود. همچنین ارزیابی های صورت گرفته نشان می دهد که منعقد

-
2. Zahab saniei A. water treatment processes (Farsi), Publication of NirooChap Company, 1991.
 3. WHO. Guidelines for drinking water quality. Vol2 New Delhi, 1991; 308-309.
 4. MCGhee T. water supply and sewerage. McGraw- hill, 1991; 162.
 5. Montgomery JM. Water tretmrnt principals and desing. John wiley, 1995; 28
 6. Alipoor V, Bazrafshan E, Water treatment, First edition. Daneshnama Publication, 2002, 57-89.
 7. Kent. DK. water treatment plant operation. Volume 1, Chapter 4, Coagulation and Flocculation, Beard publication.
 8. Nonod J, Brault JL. Water treatment Hand Book. Degremont, 6th edition. Vol 1, chapter 3, 1991.
 9. Kan Ch, Huang Ch. Coagulation monitoring in surface water treatment facilites. Wat. Sci. Tech. 1998, 38(3): 237-244.
 10. Aguilar MI, Sáez J, Lloréns M, et al. Improvement of coagulation-flocculation process using anionic polyacrylamide as coagulant aid. Chemosphere, 2005, 58:47-56.
 11. Julien F, Gueroux B, Mazet M. Comparison of organic compound removal by coagulation-flocculation and by absorption onto performed hydroxide flocs. Wat. Res, 1994; 2567-2574.
 12. Randtke SJ. Organic contaminant removal by coagulation and related process combinations. J. Amer. Water Works Assoc. 1988: 80(5): 40-56.
 13. Volk Ch, Bell K, Ibrahim E, et al. Impact of enhanced and optimized coagulation on removal of organic matter and its biodegradable fraction in drinking water. Wat. Res, 2000, 34(12): 3247-3257.
 14. Lind C.B. Experiences in TOC removal by polyaluminum hydroxychloride and enhanced coagulants. AWWA Annual Conf., Anaheim, CA (june 17-12). 1995.

Effectiveness of three coagulants of Polyaluminum Chloride, Aluminum Sulfate and Ferric Chloride in turbidity removal from drinking water

Kord Mostafapoor F, MD*; **Bazrafshan E, MD***; **Kamani H, MSc***

Background: Since Coagulation and flocculation are essential processes for turbidity removal from drinking water, many studies have been conducted on different coagulant.

Materials and Methods: The present study - a pilot scale experiment- was conducted in the laboratory of water and wastewater chemistry of Zahedan public health school in 2007 to compare the efficiency of PAC, Ferric chloride and aluminum sulfate as coagulants. To do so, lab experiments were performed using distilled water containing synthetic Caoline. Eight turbidity levels (10-80 NTU), five pH levels (5.5, 6.0, 6.5, 7.0 and 7.5) and five coagulants doses(5, 10, 20, 30 and 40 mg/l) were used for the jar test. Rapid mixing for all experiments was 380 rpm for one minute and slow mixing was 30 rpm for 20 minutes. Finally, at the end of every experiment, residual turbidity was measured by turbidity meter; in addition, removal efficiency for various conditions was determined by covariance and regression analysis.

Results: The results showed that an increase of aluminum sulfate dose up to 40 mg/l can increase removal efficiency to 99.9%. The highest removal efficiency for ferric chloride occurred at feed dose of 20 mg/l and primary turbidity of 10 NTU, while for PAC the highest removal efficiency (99%) occurred at 40 mg/l. Effect of pH in turbidity removal for all experiments was similar.

Discussion: Finally, it can be concluded that the best coagulant for turbidity removal (pH=5.5-7.5) is aluminum sulfate, because as the coagulant dose rises up the removal efficiency increases significantly. Efficiency removal, also, depends on the initial turbidity.

KEYWORD: water treatment, Coagulation and flocculation, Aluminum Sulfate, Ferric Chloride, Polyaluminum Chloride.

* Research Center for Health Promotion and Social Development, Zahedan University of Medical Science and Health Services, Zahedan, Iran