

Homepage: http://ijswr.ut.ac.ir

Determining the layered flow velocity in the Latyan reservoir using acoustic tomography technology

Reza Hosseinzadeh Asl¹ | **Mehdi Yasi ^{2⊠}** | **Masoud Bahreini Motlagh ³** 1. Department of Irrigation and Reclamation Engineering, College of Agriculture and Natural Resources, University of

Tehran, Karaj, Iran. E-mail: <u>hosseinzadeh.reza@ut.ac.ir</u> 2. Corresponding Author, Department of Irrigation and Reclamation Engineering, College of Agriculture and Natural

Resources, University of Tehran, Karaj, Iran. E-mail: m.yasi@ut.ac.ir 3. Water Research Institute, Tehran, Iran. E-mail: m.bahreini@wri.ac.ir

Article Info	ABSTRACT
Article type: Research Article	Acoustic tomography technology is an advanced method of remote sensing, which has been used and verified by many researchers in recent years to measure flow velocity and
Article history:	temperature in different water environments. The purpose of this research is the feasibility of using this technology in reservoirs of dams to measure the flow velocity in different layers.
Received: Apr. 30, 2023	The basis of this method is to calculate and record the travel time of acoustic rays in the water
Revised: June. 26, 2023	environment, including the reservoir of the dam. In the first step, the propagation of sound rays from the first station to the second station was simulated. Then, according to the propagated
Accepted: July. 12, 2022	rays and the obtained travel times and solving the inverse problem with the regularization
Published online: Aug. 23, 2023	method, the average flow velocity, and layered flow velocity were calculated. In this research, two acoustic stations with mutual transmission with a frequency of 10 kHz were placed in the
Keywords: Acoustic Tomography, Latian Dam, Regularization, Inverse Problem, Stratified Flow Velocity.	reservoir of Latian Dam on October 23, 2020. Five layers with a distance of ten meters in depth were selected. The results of solving the adjusted inverse problem showed that the maximum velocity of 0.0006m/s occurs in the first layer (0 to 10 m depth). For the flow velocity of layers, two to five, 0.0003, 0.0001, 0.0002, 0.0001 m/s were calculated respectively, which according to the close to zero flow velocity of the dam reservoir at the time of data collection, the velocity of the flow was obtained with a relatively good approximation. It is suggested that in future studies, data collection should be done when the water discharge valves are open so that the results can be compared with the results of this research.

Cite this article: Hosseinzadeh Asl. R., Yasi. M., & Bahreini Motlagh. M. (2023). Determining the layered flow velocity in the Latyan reservoir using acoustic tomography technology. Iranian Journal of Soil and Water Research, 54 (6), 859-875. https://doi.org/10.22059/ijswr.2023.358568.669491 © The Author(s).

DOI: https://doi.org/10.22059/ijswr.2023.358568.669491

Publisher: University of Tehran Press.





مجله تحقیقات آب و خاک ایران، دوره ۵۴، شماره ۶

Homepage: http://ijswr.ut.ac.ir

شایا: ۲۴۲۳-۲۴۲۳

تعیین سرعت جریان آب در لایههای مخزن سد لتیان به کمک فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی

رضا حسینزاده اصل`|مهدی یاسی™|مسعود بحرینی مطلق"

۱. گروه مهندسی آبیاری و آبادانی، دانشکدگان کشاورزی و منابع طبیعی کرج، دانشگاه تهران، کرج، ایران. رایانامه: <u>Hosseinzadeh.reza@ut.ac.ir</u> ۲. نویسنده مسئول، گروه مهندسی آبیاری و آبادانی، دانشکدگان کشاورزی و منابع طبیعی کرج، دانشگاه تهران، کرج، ایران. رایانامه: <u>m.yasi@ut.ac.ir</u> ۳. پژوهشکده مطالعات و تحقیقات منابع آب، موسسه تحقیقات آب، تهران، ایران. رایانامه: <u>m.bahreini@wri.ac.ir</u>

چکیدہ	اطلاعات مقاله
فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی یک روش پیشرفته از شاخههای دانش سنجش از دور است که در سالهای اخیر توسط محققان متعددی برای اندازهگیری سرعت جریان و دما در محیطهای آبی مختلف مورد استفاده و تأیید قرار	نوع مقاله: مقالهٔ پژوهشی
گرفته است. هدف از این پژوهش، امکان سنجی استفاده از این فناوری در مخازن سدها، برای اندازه گیری سرعت جریان در لایه های مختلف است. اساس این روش بر محاسبه و ثبت زمان پیمایش پرتوهای صوتی در محیط آبی از جمله مخزن سد است. در گام اول انتشار امواج صوتی از ایستگاه اول به ایستگاه دوم شبیه سازی شد. سپس با توجه به پرتوهای رهگیری شده، زمان های پیمایش به دست آمده و حل مسئله معکوس با روش تنظیم شده، سرعت جریان میانگین و سرعت جریان لایه ای محاسبه شد. در این پژوهش دو ایستگاه صوتی با انتقال دوسویه با بسامد ۱۰ کیله به تن در مخنن سد اتبان در اما آبان ۱۳۹۹ قرار داده شد. ۵ لایه در عمق با فاصله دو مت انتخاب شد. نتایج	تاریخ دریافت: ۱۴۰۲/۲/۱۰ تاریخ بازنگری: ۱۴۰۲/۴/۵ تاریخ پذیرش: ۱۴۰۲/۴/۲۱ تاریخ انتشار: ۱۴۰۲/۶/۱
حل مسئله معکوس تنظیم شده نشان داد که حداکثر سرعت ۰/۰۰۰۶ متر بر ثانیه در لایه اول (عمق ۰ تا ۱۰ متر) رخ میدهد. برای سرعت لایههای ۲ تا ۵، به ترتیب سرعتهای ۰/۰۰۰۶ ۲۰/۰۰، ۰/۰۰۰۱، ۰/۰۰۰۱ بر ثانیه محاسبه شد که با توجه به سرعت نزدیک به صفر مخزن سد در لحظه داده برداری با تقریب خوبی سرعت جریان به دست آمد. پیشنهاد می شود در مطالعات آینده داده برداری در زمان باز بودن دریچه های تخلیه آب انجام گیرد تا بتوان نتیجه را با نتایج حاصل از این پژوهش مقایسه کرد.	واژدهای کلیدی: پرتونگاری مقطعی صوتی، ساختار لایهای سرعت جریان، سد لتیان، مسئله معکوس.

استناد: حسینزاده اصل، رضا؛ یاسی، مهدی؛ و بحرینی مطلق، مسعود (۱۴۰۲). تعیین سرعت جریان آب در لایههای مخزن سد لتیان به کمک فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی، *مجله تحقیقات آب و خاک ایران،* ۶۴ (۶)، ۸۵۹–۸۵۹ <u>https://doi.org/10.22059/ijswr.2023.358568.669491</u>

	© نويسندگان.	ناشر: مؤسسه انتشارات دانشگاه تهران.
BY NC		DOI: https://doi.org/10.22059/ijswr.2023.358568.669491

مقدمه

احداث سد با هدف تأمین آب برای مصارف کشاورزی، صنعت و شرب و همچنین برای تولید انرژی و یا تفریحات آبی همواره مورد تأکید بوده است. اندازهگیری سرعت جریان در لایههای مختلف مخزن سد برای پایش وضعیت تهنشینی رسوباتی که تحت تأثیر رژیم جریان قرار دارند و همچنین برای پایش موقعیت مناسب آبگیری و یا خروجی آب مصرفی در نیروگاههای کنار ساحل، جریان غلیظ رسوب در بدنه های آبی، نفوذ شوری در مخازن سدها و تخلیه آب شور از مجراهای عمقی سدها ضروری است (فقیهی راد و همکاران، ۱۳۹۹).

برای پایش متغیرهای محیط آبی، از انواع امواج الکترومغناطیسی^۱ (رادیویی)، نوری و صوتی در دانش سنجش از دور استفاده می شود؛ ولی محیط زیر آب^۲ برای امواجی به غیر از امواج صوتی^۲، محیطی مات محسوب می شود و این نوع امواج در آب به سرعت تضعیف می شوند (Bjørnø & Buckingham, 2017 ; بحرینی مطلق و همکاران، ۱۳۹۷ ب). در مقابل، برای امواج صوتی، آب محیطی شفاف بوده که اجازه طی هزاران کیلومتر را در خود می دهد .

بهعنوان یکی از شاخههای سنجش از دور، فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی^۶ ابزاری قدرتمند جهت پایش ویژگیهای منابع آب، مانند دمای آب (Zhang et al., 2015) و سرعت جریان آب (Razaz et al., 2013) در لایههای مختلف عمق آب (در محیط آبی گوناگونی مانند اقیانوس، دریا، رودخانه و مخزن سد) است (Munk et al., 1996). این فناوری بدون هرگونه دخالتی در ویژگیهای یک ناحیه با هدف بهدست آوردن اطلاعات آن ناحیه موردنظر، به کار گرفته میشود (Munk et al., 2013). پرتونگاری مقطعی صوتی با توجه به محیط آبی به سه دسته اقیانوسی (اً ایتی^۵)، ساحلی (سیایتی²) و رودخانهای (افایتی^۷) تقسیم میشود. تنها تفاوت سه نوع دستگاه اُلیتی، افایتی و سیایتی در بسامد امواجی است که ارسال می کند، بهطوری که بسامد دستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی اقیانوسی کمتر از یک کیلوهرتز و در فواصل چند هزار کیلومتری، بسامد دستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی ساحلی ۲ تا ۱۰ کیلوهرتز در فواصل کمتر از ۱۰۰۰ کیلومرتز و بسامد دستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی با حداقل دو دستگاه، امواج ۲ تا ۱۰ کیلوهرتز در فواصل کم تر مطلق و همکاران، ۱۳۹۸). در سامانههای پرتونگاری مقطعی صوتی با حداقل دو دستگاه، امواج بخش تراگذار^۸ در دو طرف محیط آبی ارسال میشوند. به دلیل وجود دو مرز مهم کف بستر و سطح آب این امواج در کل عمق آب منتشر میشوند. بخش گیرنده هر دو تراگذار، امواج رسیده را دریافت کرده و زمان پیمایش امواج را در بخش پردازنده ذخیره می کند. با استفاده از محاسبه زمانهای پیمایش هر تراگذار، امواج رسیده را دریافت کرده و زمان پیمایش امواج را در بخش پردازنده ذخیره می کند. با استفاده از محاسبه زمانهای پیمایش هر تراگذار، امواج رسیده را دریافت کرده و زمان پیمایش امواج را در بخش پردازنده ذخیره می کند. با استفاده از محاسبه زمانهای پیمایش هر تراگذارت دار از محاسبه راین به مقابل، سرعت صوت متوسط برای هر یک از مسیرها محاسبه می شود. این محاسبه زمانهای پیمایش هر ترایزدان دمواد مراد ریافت کرده و زمان پیمایش امواج را در بخش پردازنده ذخیره می کند. با استفاده از محاسبه زمانهای پیمایش هر تریزدات دما و سرعت جریان به عنوان تابعی از عمق آب در یک محیط آبی مانند مخزن سد کاربرد دارند ;Munk & Worcester, 1988)

حل مسائل پرتونگاری مقطعی صوتی به دو صورت مسائل پیشران^۹ و مسائل معکوس^{۱۰} انجام میشود. با معرفی سامانه فیزیکی، هندسه، خواص فیزیکی، شرایط اولیه و مرزی معلوم، مسئله پیشران حل میشود. اهمیت حل مسئله پیشران، استفاده از آن در حل مسئله معکوس است که معمولا از طریق شبیهسازی (رهگیری) پرتو انجام می گیرد. برای حل مسائل معکوس روشهای مختلفی وجود دارد که هدف از آن کمینهسازی خطای مدل در تابع هدف است. از جمله آن روشها، روش حل حداقل مربعات^{۱۰}، روش حل حداقل مربعات میرا^{۱۰} روش تنظیم شده تیخونوف^{۳۰}، هستند. فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی، به عنوان ابزاری کارآمد برای پایش پیوسته، بلندمدت و بهنگام اقیانوسها، دریاها، دریاچهها، رودخانهها مورد استفاده قرار گرفته است. توسعه کاربرد این فناوری در مخازن سدها، بخصوص سدهای ایران، نیز پیشنهاد می شود. بنابراین با توجه به اهمیت تعیین سرعت جریان در لایههای مختلف مخزن سد، در این پژوهش با کمک فناوری

2. Underwater

4. Acoustic Tomography Technique

- 6. CAT: Coastal Acoustic Tomography
- 7. FAT: Fluvial Acoustic Tomography
- 8. Transducer
- 9. Forward Problem
- 10. Inverse Problem 11. Least Squares
- 12. Damped Least Squares
- 13. Tikhonov's Regularization

^{1.} Electromagnetic Waves

^{3.} Acoustic Waves

^{5.} OAT: Ocean Acoustic Tomography



پرتونگاری مقطعی صوتی و حل مسئله معکوس به روش تنظیم شده تیخونوف به تعیین سرعت جریان در لایه های مختلف مخزن سد لتیان پرداخته شد. از نوآوری این روش می توان به بررسی کاربرد فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی در مخزن سد برای تعیین سرعت جریان لایه ای برای اولین بار در ایران نام برد.

پیشینهٔ پژوهش

محققان زیادی پروفیل عمودی سرعت جریان و دمای آب را در محیط اقیانوس و دریایی با استفاده از روش پرتونگاری مقطعی صوتی نگاشتهاند ولی این مطالعه در مخازن سدها به ندرت صورت گرفته است. (2010) .Taniguchi *et al. یک آزمایش با استفاده از پرتونگاری* مقطعی صوتی در طول ماه می تا سپتامبر ۲۰۰۸ در تنگه لوزون^۱ با دو ایستگاه به فاصل حدودی ۳۵ کیلومتر و عمق ۸۰۰ متری که در آن جزر و مد شدید رخ میدهد، انجام دادند. اگرچه انتقال صوت متقابل بین دو ایستگاه صوتی به طور قابل ملاحظهای توسط امواج جزر و مدی مختل شد ولی سیگنالهای متناسب (سه پرتو ویژه) با فیلتر کردن پایین گذر^۲ موج بسامد بالا، با موفقیت بازیابی شدند. Tusi که برای مختل شد ولی سیگنالهای متناسب (سه پرتو ویژه) با فیلتر کردن پایین گذر^۲ موج بسامد بالا، با موفقیت بازیابی شدند. (2017) مور (2017) منایی پرتونگاری مقطعی صوتی اقیانوسی انجام شده بود را برای اندازه گیری جریان آب مدیترانه و محدوده جزر و مدی مرد

پرتونگاری مقطعی صوتی ساحلی^۴ (سیای تی^۵) یک فناوری نوآورانه و یک توسعه از پرتونگاری مقطعی صوتی اقیانوسی^۶ برای استفاده در دریاهای کم عمق و ساحلی است (Kaneko *et al.*, 2020b; Roux *et al.*, 2008). (2016) یا Wells *et al.*). (2016). (Kaneko *et al.*, 2020b; Roux *et al.*, 2008) جریان در دریاچه بیوا^۷ واقع در ژاپن را با استفاده از سیای تی به مدت دو ماه اندازه گیری کردند که هدف از آن به کار گیری دادههای اندازه گیری شده در داده گواری^۸ سیستمهای پیش بینی جریان و دما بود. آنها با استفاده از تراگذارهای ۵ کیلوهرتز، از آگوست ۲۰۱۴ تعدادی آزمایش سیای تی موفقیت آمیز در حوضه شمالی، که عمق متوسط آن ۴۱ متر است، انجام دادند. این مطالعه به عنوان اولین آزمایش

(2017) (Syamsudin et al., (یک آزمایش انتقال صوت با استفاده از دو سیستم صوتی طی چهار روز، در امتداد یک خط مقطعی در تنگه بالی^۹ با جریانهای جزر و مدی قوی برای اندازه گیری سرعت جریان و دمای آب متوسط پنج لایه انجام دادند. شکل ۱ نتایج شبیه سازی پرتو مستقل از دامنه را نشان می دهد. نتایج شبیه سازی دو گروه از امواج صوتی نشان داد که گروه اول با کف دریا برخورد کرده و پس از بازتاب و با گذشت ۲/۹۱۸۶ ثانیه و ۲/۹۲۸۶ متر به ایستگاه مقابل رسیده اند، در حالی که گروه دوم پس از برخورد با سطح آب و پس از ۲/۹۲۲ ثانیه و ۲/۹۲۸۶ متر به ایستگاه مقابل رسیده اند، در انجام محاسبات اندازه گیری دما و سرعت جریان با استفاده از سیای تی مورد استفاده قرار گرفت.

(2022), Xu et al., ایک روش شبکه میانگین و روش ناحیه اعتماد^{۱۰} به پایش دقیق دما و سرعت جریان با فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی با بسامد ۵۰ کیلوهرتز از ۲۸ فوریه تا مقطعی صوتی پرداختند. برای این منظور یک آزمایش با تعداد پنج ایستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی با بسامد ۵۰ کیلوهرتز از ۲۸ فوریه تا ۲ مارس ۲۰۲۲ در مخزن هوانگکای^{۱۱} در چانگشای چین انجام دادند. چهار ایستگاه سیایتی در یک موقعیت با عمقهای مختلف برای محل قرارگیری تراگذار مستقر شدند و یک آزمایش با تعداد پنج ایستگاه ورتونگاری مقطعی صوتی با بسامد ۵۰ کیلوهرتز از ۲۸ فوریه تا ۲ مارس ۲۰۲۲ در مخزن هوانگکای^{۱۱} در چانگشای چین انجام دادند. چهار ایستگاه سیایتی در یک موقعیت با عمقهای مختلف برای محل قرارگیری تراگذار مستقر شدند و یک ایستگاه سیایتی دیگر در فاصله ۶۵۰ متری از هم قرار گرفت. در این آزمایش نتایج بازسازی دمای آب و سرعت جریان در امتداد بخش انتشار صوت با روش ناحیه اعتماد مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت و با دادههای دما به دستآمده با حسگر دما مقایسه شد. در نهایت صحت و امکان سنجی این روش با نتایج مشاهدات تأیید شد (شکل ۲).

- 2. low-pass filtering
- 3. Canary
- 4. Coastal Acoustic Tomography
- 5. CAT
- 6. OAT: Ocean Acoustic Tomography
- 7. Biwa lake
 8. Data assimilation
- 9. Bali Strait
- 10. Trust-Region Method
- 11. Huangcai Reservoir in Changsha, China

^{1.} Luzon Strait



شکل ۱. نتایج شبیه سازی پر تو مستقل از دامنه (Syamsudin et al., 2017)



شکل ۲. رهگیری پرتو و الگوی رسیدن پرتوهای ویژه و مشخصات سرعت صوت اندازه گیری شده توسط سی تیدی (Xu et al., 2022)

اولین پژوهش پرتونگاری مقطعی صوتی در ایران توسط بحرینی مطلق و همکاران در سال ۱۳۹۷ انجام شد. ایشان با معرفی پرتونگاری مقطعی صوتی بهعنوان ابزاری کارآمد برای پایش مستمر سرعت متوسط و دمای آب به ارزیابی و انجام آزمایش پرتونگاری مقطعی صوتی در کانال آب کوثر دانشگاه مالک اشتر پرداخت (بحرینی مطلق و همکاران، ۱۳۹۷ الف). بحرینی مطلق و همکاران (۱۳۹۷، ب)، در مطالعهای با استفاده از سامانه پرتونگاری مقطعی صوتی، به ارزیابی الگوی انتشار صوتی زیرآب (تئوری پرتو) در یک رودخانه پرداختند. در این مطالعه شبیه سازی انتشار امواج صوتی در یک رودخانه آب شیرین با عمق کمتر از ۳ متر به اسم رودخانه گونو واقع در غرب ژاپن ارائه شده است. نتایج این مطالعه نشان داد بر خلاف دریا و اقیانوس که گرادیان دما، شوری و امواج درونی عوامل اصلی انتشار امواج صوتی در چند مسیر مختلف هستند، در رودخانه کم عمق که گرادیان دما و شوری وجود ندارد، جانگاری (توپوگرافی) بستر رودخانه از عوامل اصلی انتشار دو گروه اصلی امواج صوتی در چند مسیر مختلف میباشند و صحتسنجی شبیه سازی با استفاده از دو دستگاه تراگذار رودخانه اند ارتشار اصلی انتشار مواج موتی در پر خلاف دریا و اقیانوس که گرادیان دما، شوری و امواج درونی عوامل اصلی انتشار مواج صوتی در چند مسیر مختلف هستند، در رودخانه کم عمق که گرادیان دما و شوری وجود ندارد، جانگاری (توپوگرافی) بستر رودخانه از پرتونگاری مقطعی صوتی انجام شد.

پژوهشهای متعددی درخصوص کاربرد علم پرتونگاری مقطعی صوتی در پیکره اقیانوسی و ساحلی انجام شده، اما به مخازن و بخصوص مخزن سدها توسعه نیافته است. با توجه به اهمیت پایش سرعت جریان در لایههای مختلف آب در مخازن سدها، و هزینهبر و زمانبر بودن روش های اندازه گیری مستقیم، بررسی کاربرد فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی در مخازن مورد توجه قرار دارد. هدف اصلی



این پژوهش، ارایه روشی برای پایش سرعت جریان در لایههای مختلف در مخازن سدها با استفاده از فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی بر پایه دادههای برداشت شده از مخزن سد لتیان، با استفاده از الگوریتم حل معکوس است.

روش شناسی پژوهش

منطقه مورد مطالعه و دادهبرداری

در این مطالعه، سد لتیان بر روی رودخانه جاجرود، در ۱۰ کیلومتری شمال شرقی تهران و در جنوب شهر لواسان، مورد نظر قرار گرفت. دو ایستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی، در مخزن سد لتیان با بسامد صوتی ۱۰ کیلوهرتز مستقر شدند. ایستگاه اول در کنار اسکله قایقها مجاور بدنه سد در عمق ۳ متری (با مختصات ۳۵'۲۸,۳۳ و ۳۵'۴۰'۵۱,۵۰'E) و ایستگاه دوم در فاصله تقریبی ۱/۶ کیلومتری (۱۶۱۷ متری) در کنار جنگل بانی، در جایی که دو لوله پمپاژ وجود دارد (با مختصات ۳۵'۴۸,۴۰'۳۹ و ۵۱'۴۸,۲۰'۲۹)، در عمق ۵۰ سانتی متری نصب شدند.

سیگنالهای صوتی بهصورت متقابل بین ایستگاههای اول و دوم در فواصل ۳۰ ثانیهای ارسال شد. دادههای عمق سنجی^۱ کف مخزن سد با استفاده از شهپاد اکوساندر (شکل ۴) جمعآوری شد. همچنین دادههای پروفیل دمایی سد لتیان بر حسب عمق برای یک ستونی از عمق آب توسط دستگاه سیتیدی^۲ برداشت شد. زمان دادهبرداری روز یکم و دوم آبان سال ۱۳۹۹ بود. هیچ دریچهای از سد لتیان در تاریخهای یکم و دوم آبان ۱۳۹۹در هنگام دادهبرداری باز نبوده است.



شکل ۳. موقعیت مکانی ایستگاه اول و دوم از مقطع پرتونگاری مقطعی صوتی در مخزن سد لتیان

در این مطالعه ابتدا به بررسی و استخراج دادههای همزمان پرداخته شد؛ سپس برای تمامی دادههای همزمان ارسال شده از ایستگاه یک به دو و دو به یک، نمودار همبستگی استخراج گردید، تا زمان رسیدن اولین اوج استخراج شود و نتیجه آن با رهگیری پرتو ویژه شناسایی شده صحتسنجی شود. همچنین برای شبیهسازی الگوی انتشار پرتو و شناسایی پرتوهای ویژه، از زبان برنامهنویسی متلب 2022a و برای تجزیه و تحلیل دادههای پرتونگاری مقطعی صوتی و استخراج نمودارهای همبستگی از زبان برنامهنویسی ولفرام متمتیکا^۳ استفاده شد.

^{3.} Wolfram Mathematica



شکل ٤. (شکل بالا سمت چپ): شهپاد (شناور هدایت پذیر خودکار هیدروگرافی)، (شکل بالا سمت راست): نحوه دادهبرداری و نرمافزار طراحی خطوط عمقسنجی، (شکل پایین چپ):نمونه طراحی خطوط عمقسنجی در نرمافزار برنامهریزی خودکار برداشت اطلاعات توسط شناور در مخزن سد لتیان و (شکل پایین سمت راست): محدوده مأموریتهای طراحیشده برای عمقسنجی در بخشی از مخزن سد لتیان

رهگیری پرتو

رهگیری پرتو اساس کار و اولین گام در روش پرتونگاری مقطعی صوتی است. الگوی انتشار پرتو صوتی را در مخزن سد با روش رهگیری پرتو^۲ که فقط شکست صوت (قانون شکست اسنل^۲) را در نظر می گیرد، می توان به خوبی تقریب زد. شبیه سازی پرتو، پرتوهای انتقال یافته (پرتوهای ویژه) را مشخص می کند که برای شناسایی نقاط اوج و حل مسئله وارون تنظیم شده ارز شمند هستند. روش تئوری پرتو، با حل معادله هلم هولتز آغاز می گردد به طوری که برای این روش جواب معادله به فرم رابطه (۱) تا (۳) در نظر گرفته می شود. شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تئوری پرتو با حل معادله هدم هولتز آغاز می گردد به طوری که برای این روش جواب معادله به فرم رابطه (۱) تا (۳) در نظر گرفته می شود. شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تئوری پرتو با حل معادلات دیفرانسیل زیر انجام شد که در آن u و C شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تئوری پرتو با حل معادلات دیفرانسیل زیر انجام شد که در آن u و J شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تئوری پرتو با حل معادلات دیفرانسیل زیر انجام شد که در آن u و J سریه سری می تو با حل معادلات دیفرانسیل زیر انجام شد که در آن u و J شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تئوری پرتو با حل معادلات دیفرانسیل زیر انجام شد که در آن u و J شبیه سازی الگوی انتشار امواج صوتی با استفاده از روش تفاری پرتو موج اندازه گیری شده است نسبت به خط افقی است. معادله دیفرانسیل عادی کوپل شده مرتبه اول به صورت عددی با روش تفاضل محدود مانند روش رانگ کوتا مرتبه چهارم^۳ با در شر گرفتن شرایط اولیه در موقعیت منبع صوتی حل می شود. شبیه سازی پرتو مستقل از دامنه، با استفاده از داده های رسانایی – دما معق (سی تی دری) روی خط انتقال انجام می شود (Xaneko *et al.*, 2020).

$$\frac{dx}{dt} = \{C(x,z) + u, n\}cos\theta$$
(۱ ماله ۲)
$$\frac{dz}{dt} = C(x,z)sin\theta$$
(۲ ماله ۲)
$$\frac{d\theta}{dt} = -\frac{\partial C(x,z)}{\partial z}cos\theta$$
(۳ ماله ۲)

سرعت جریان میانگین و فیلتر پایین گذر

^{1.} Ray-Tracing

^{2.} Snell's Law of Refraction

^{3.} fourth-order Runge-Kutta method



بعد از رهگیری پرتو و شناسایی دو یا چند پرتو با زمانهای پیمایش مختلف و درحالی که از عمقهای مختلف منطقه مورد مطالعه می گذرند، دامنه محاسباتی که همان صفحه عمود است به چندین لایه تقسیم بندی می شود (Kaneko *et al.*, 2020). با در نظر گرفتن دو ایستگاه پرتونگاری مقطعی صوتی در داخل مخزن سد با فاصله L و انتقال صدای دو سویه در مخزن سد (S2 <-S1 و S1 <-S2)، زمان پیمایش t_1 و t_1 و t_2 با انتگرال گیری مسیر ^۱ طبق روابط (۴) و (۵) محاسبه می شوند. انتگرال مسیر با میانگین مقطع از نقطه عطف بالا به نقطه عطف t_1 و t_2 با انتگرال گیری مسیر ^۱ طبق روابط (۴) و (۵) محاسبه می شوند. انتگرال مسیر با میانگین مقطع از نقطه عطف بالا به نقطه عطف پایین در برش عمودی تقریبی محاسبه می شوند. انتگرال مسیر با میانگین مقطع از نقطه عطف بالا به نقطه عطف پایین در برش عمودی تقریبی محاسبه می شود که در آن τ سرعت جریان در یک جهت مثبت از S1 به S2 تعریف شده و 2 سرعت صوت می باشد. در روابط (۴) و (۵)، τ مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S1 و -T مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S2 می باشد و T مسیر پرتو به سمت S2 می باشد و S2 می باشد و S2 می باند در روابط (۲) و (۵) محاسبه می شوند. انتگرال مسیر با میانگین مقطع از نقطه عطف بالا به نقطه عطف پایین در برش عمودی تقریبی محاسبه می شود که در آن τ سرعت جریان در یک جهت مثبت از S1 به S2 تعریف شده و C مرعت صوت می باشد. در روابط (۴) و (۵)، τ مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S1 و -T مسیر پرتو به سمت S1 از طرف S2 می باشد و T مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S2 می باشد و T می باشد. در روابط (۳) و (۵)، τ مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S2 و -T مسیر پرتو به سمت S2 از طرف S2 می باشد و T می باشد. در روابط (۳) و (۵)، τ می به در آن T می باز در S2 می باشد و تعوین می باز در تعوین در از می معودی شده در آن T مسیر پرتو به سمت S2 از T می به ترتیب سرعت صوت S2 می باشد و T می باشد. در روابط (۳) و T و T می باز در تعو می می باز در در روابه و حرفی در از T می باز در تعوین می باز در می می باز در در می می باز در در از T و مرحم و تعوین در باز T و مرحم و تعوین در باز T و مرحم و تعوین در باز می می باز در می و تعوین در می باز در می باز در می باز در می و تعوین در می باز در می و تعوین در باز می باز در می و تعوین در باز در می

$$\begin{split} t_1 &= \int_{\Gamma^+} \frac{ds}{C + v} \approx \frac{L}{C_m + V_m} \\ t_2 &= \int_{\Gamma^-} \frac{ds}{C - v} \approx \frac{L}{C_m - V_m} \end{split} \tag{2}$$

از حل روابط (۴) و (۵)، روابط (۶) و (۷) بهدست میآید که در آن t_m زمان پیمایش متوسط، C_0 سرعت صوتی مرجع بوده و از حل روابط (۴) می باشد. $t_0 = \frac{L}{c}$ ، $t_m = (t_1 + t_2)/2$ ، $t_1 \approx t_2 \approx t_m$ ، $\Delta t = t_2 - t_1$

$$C_m = \frac{L}{2} \left(\frac{1}{t_1} + \frac{1}{t_2} \right) \approx \frac{L}{t_m}$$

$$V_m = \frac{L}{2} \left(\frac{1}{t_1} - \frac{1}{t_2} \right) \approx \frac{C_0^2}{2L} \Delta t = \frac{L}{2t_0^2} \Delta t$$

$$(Y = \frac{L}{2} \Delta t)$$

$$(Y = \frac{L}{2} \Delta t)$$

با توجه به این که سریهای زمانی سرعت جریان میانگین دارای نوسانات شدیدی به علت مؤلفههای بسامد بالا است، از فیلتر پایین گذر برای هموارسازی سریهای زمانی^۲ سرعت جریان میانگین استفاده شد. به دلیل اعمال فیلتر پایین گذر، مقادیر سرعت میانگین تغییر میکند. بنابراین مطابق رابطه (۸) زمانهای پیمایش تفاضلی اصلاح شده دوباره محاسبه شدند. 2L

$$\Delta t' = V'_m \frac{2L}{C_0^2} \tag{A here}$$

که در ان *W* و '*X* به ترتیب سرعت جریان میانگین فیلترشده و زمان پیمایش تفاضلی اصلاحشده هستند. میانگین سرعت جریان و سرعت صدا در مسیر، از مجموع حسگرهای نقطهای آرایه شده در امتداد پرتو به دست میآیند. بنابراین دقت دادههای میانگین مسیر به طور قابل ملاحظهای از طریق جمع دادهها بهبود مییابد. با این حال، تنظیم آرایهای از حسگرهای نقطهای در امتداد یک خط انتقال صدا در دریا و مخازن غیرواقعی است و بنابراین مزیت برجسته CAT را میتوان در مقایسه با آرایه حسگر نقطهای در ک کرد.

مسئله معكوس تنظيم شده

در صورت عبور M پرتو صوتی از N لایه، زمان پیمایش پرتو i را میتوان از رابطه (۹) محاسبه کرد. در رابطه (۹)، C_j سرعت صدای میانگین، u_j سرعت جریان برای لایه j ام، l_{ij} برابر طولی که پرتو i در لایه j طی میکند.

$$t_i^{\pm} = \sum_{j=1}^{N} \frac{l_{ij}}{C_j \pm u_j} \tag{9}$$

به علت سرعت کم جریان در مخزن سدها در مقابل سرعت صوت متوسط که تقریبا برابر سرعت صوت مرجع است، زمانهای پیمایش تفاضلی را میتوان بهصورت رابطه (۱۰) و فرم ماتریسی رابطه (۱۱) محاسبه کرد (Kaneko *et al*., 2020) .

$$\Delta t_i = (t_i^+ - t_i^-) = -2\sum_{i=1}^N \frac{l_{ij}u_j}{c_j^2}$$
(۱۰ رابطهٔ ۱۰)

^{1.} A path integral

² Time-Series Smoothing

(علمی - پژوهشی)

$$\begin{bmatrix} \Delta t_1 \\ \Delta t_2 \\ \vdots \\ \Delta t_M \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2\frac{l_{11}}{c_1^2} & -2\frac{l_{12}}{c_2^2} & \dots & -2\frac{l_{1N}}{c_N^2} \\ -2\frac{l_{21}}{c_1^2} & -2\frac{l_{22}}{c_2^2} & \dots & -2\frac{l_{2N}}{c_N^2} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ -2\frac{l_{M1}}{c_1^2} & -2\frac{l_{M2}}{c_2^2} & \dots & -2\frac{l_{MN}}{c_N^2} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ \vdots \\ u_N \end{bmatrix}$$
(1)

در رابطه (۹) و (۱۰)، منظور از علامت مثبت و منفی به ترتیب جهت صدا از ایستگاه یک به دو، و از ایستگاه دو به یک است. رابطه (۱۱) را نیز میتوان به فرم رابطه (۱۲) نوشت که در آن $y = \{\Delta t_i\}$ ، برای $x = \{u_j\}$ ماتریس مجهول و $\{\frac{ij}{c_j^2}\}$ ماتریس معلوم بوده و شامل بردار خطای زمان پیمایش (n) باشد. توجه شود که تعداد سطرهای ماتریس معلومات (E) معادل تعداد مسیرهای پرتو بین دو ایستگاه و تعداد ستونها برابر تعداد لایههای تقسیم,بندی شده میباشد. y = Ex + n

رویکردهای متنوعی برای حل مسئله معکوس وجود دارد. هدف از حل به روش حداقل مربعات، کمینه کردن بردار خطای زمان پیمایش (n) در رابطه (۱۲) است. اما این روش یک مسئله بدطرح^۱ بوده و حل آن ناپایدار است و نمیتوان آن را با روشهای جبر خطی حل کرد. روش حل مسئله معکوس تنظیمشده، حل مناسبی از مسئله را ارائه میدهد. رابطه (۱۳) تابع هدف موردنظر در روش تنظیمشده و رابطه (۱۴) حل آن را نشان میدهد.

$$J = (y - Ex)^{T}(y - Ex) + \lambda x^{T} H^{T} x$$

$$\hat{x} = (E^{T}E + \lambda H^{T}H)^{-1}E^{T}y$$

$$\overset{\partial^{2}x}{\partial z^{2}}$$

$$\sum_{\sigma z} \xi_{\sigma} (1)$$

$$H = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & -2 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -2 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -2 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -2 \end{bmatrix}$$

$$H = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & -2 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -2 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -2 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -2 \end{bmatrix}$$

یافتههای پژوهش

رهگیری پرتو

در این مطالعه انتشار امواج صوتی از ایستگاه اول به ایستگاه دوم شبیهسازی شد. شرایط مرزی انتخاب شده شامل بستر مخزن سد و سطح آب است. ابتدا نیم رخ سرعت صدا با استفاده از داده های سیتی دی و معادله مکنزی (رابطه (۱۶)) محاسبه شد. شکل ۵ نمودار سرعت صوت به دست آمده از سیتی دی نسبت به عمق (شکل سمت چپ بالا) و مقطع عرضی مخزن در محدوده موردمطالعه و پرتوهای ویژه رهگیری شده بین زاویه تعیین شده (شکل سمت راست بالا) را نشان می دهد. (شکل سمت چپ پایین)، زمان پیمایش هر پرتو با زاویه انتشار مشخص به ایستگاه دوم را نشان می دهد و (شکل سمت راست پایین) نیز طول طی شده توسط هر پرتو با زاویه انتشار مشخص را فشان می دهد. با توجه به نتایج شبیه سازی به دست آمده و نتایج همبستگی، دو پرتو صوتی سبز (نقطه اول) و قرمز (نقطه دوم) برای نقاط اوج انتخاب شدند.

- 2. Lagrange Multiplier
- 3. Transpose of the Matrix
- 4. Regularization Matrix
- 5. Smooth the Solution
- 6. Moving Average

^{1.} Ill-Posed



$$\begin{split} \mathcal{C}(T,Sa,D) &= 1448.96 + 4.591T - 0.05304T^2 + 2.374 \times 10^{-4}T^3 \\ &\quad + 1.340(Sa - 35) + 1.630 \times 10^{-2}D + 1.675 \times 10^{-7}D^2 \\ &\quad - 1.025 \times 10^{-2}T(Sa - 35) - 7.139 \times 10^{-13}D^3 \end{split}$$

در رابطه (۱۶)، C سرعت صوت بر حسب متر بر ثانیه، D عمق بر حسب متر (برای بازه ۰ تا ۸۰۰۰ متر)، Sa شوری بر حسب واحد در هزار (PPT) (برای بازه ۲۵ تا ۴۰ واحد در هزار) و T دما بر حسب درجه سانتیگراد (برای بازه ۲ تا ۳۰ درجه سانتیگراد) می باشد.

با توجه به دادههای سیتیدی برداشتشده از مخزن سد لتیان در زمان دادهبرداری، پروفیل سرعت صدای آن رسم شد (شکل ۵ سمت چپ بالا). مطابق شکل ۵ سمت چپ بالا، مشاهده می شود سرعت صدا در لایه نزدیک سطح آب بیشتر از سرعت صدا در لایه نزدیک بستر است. علت این موضوع رابطه مستقیم سرعت صدا با دما است. در نزدیکی سطح آب به علت دما بالایی که انرژی خورشیدی تولید می کند، دمای آب بیش تر از دمای لایه های پایین تر است و بنابراین سرعت صدا در لایه سطحی بیش تر از لایه های پایینی خواهد بود.

هیچ محدودیتی برای انتخاب تعداد لایهها وجود ندارد، و میتوان آن را به هر تعداد لایه دلخواه تقسیم کرد، اما طول پرتو صوت در لایه، دقت محاسبه را تعیین می کند. برای انتخاب تعداد لایه، معمولا بهتر است تعداد لایه یکی بیش تر از تعداد پرتو باشد. این امکان وجود دارد که تعداد لایه خیلی بیش تر از تعداد پرتو باشد ولی باعث ایجاد خطای بیش تر در جواب خواهد شد. در واقع هر چه تعداد لایهها از تعداد پرتوهای صوتی بیشتر باشد، خطا بیش تر و حل بیش تر از مقدار واقعی منحرف می شود. از دیگر عوامل موثر در انتخاب تعداد لایهها تعداد پرتوهای صوتی بیشتر باشد، خطا بیش تر و حل بیش تر از مقدار واقعی منحرف می شود. از دیگر عوامل موثر در انتخاب تعداد لایهها مبارتند از: تاثیر عمق، توجه به پروفیل تغییرات دما نسبت به عمق (اثر دما در نحوه انتشار امواج صوتی در آب بیشتر از سایر عوامل می باشد)، توجه به پروفیل سرعت نسبت به عمق، توجه به توپوگرافی کف دریا یا مخزن یا سایت مورد مطالعه. در این مطالعه با توجه به نمودار سرعت صدا، ۵ لایه با عمقهای (۰ تا ۱۰ متر، ۱۰ تا ۲۰ متر، ۲۰ تا ۳۰ متر، ۳۰ تا ۴۰ متر، ۴۰ تا ۱۰ متر) انتخاب شد.



شکل ۵. انتخاب سه پرتو از بین پرتوهای ویژه رهگیری شده. (شکل بالا سمت چپ): پروفیل سرعت صوت در مخزن سد لتیان، (شکل بالا سمت راست): رهگیری سه پرتو انتخابشده، (شکل پایین سمت چپ): زمان پیمایش سه پرتو نسبت به زاویه انتشار و (شکل پایین سمت راست): طول پرتوهای انتخابشده نسبت به زاویه انتشار.

وقتی که صدا از تراگذار ایستگاه شماره یک ارسال میشود تا به تراگذار ایستگاه دو برسد، مسیری را طی میکند. در ارسال صدا از

ایستگاه اول به ایستگاه دوم، پرتوهای صوتی در جهات مختلفی انتشار مییابند. ایده آل ترین حالت این است که یک پرتو صوتی به صورت مستقیم از ایستگاه ۱ به ۲ ارسال شود، و برخورد به بستر مخزن یا سطح آب نداشته باشد. در نتیجه به خاطر فاصله ۱۶۱۷ متری بین دو ایستگاه و سرعت متوسط حدودی ۱۴۷۰ متر بر ثانیه این پرتو صوتی در بهترین حالت در ۱۱۰۰ میلی ثانیه به ایستگاه دوم خواهد رسید. هنگام رسیدن اولین پرتو صوتی ارسال شده به ایستگاه دوم نمودار SNR (سیگنال به نوفه) یک اوج بزرگی خواهد دید. این اوج اول همان اولین پرتو صوتی است که در اثر ارسال صدا از ایستگاه دوم نمودار SNR (سیگنال به نوفه) یک اوج بزرگی خواهد دید. این اوج اول همان اولین پرتو صوتی است که در اثر ارسال صدا از ایستگاه اول به ایستگاه دوم رسیده و کم ترین برخورد را به سطح آب یا بستر مخزن داشته است. همچنین پرتوهای صوتی بعد از رسیدن اولین پرتو صوتی به ایستگاه دوم، رفته رفته میزان سیگنال به نوفه کوچک تری خواهند داشت زیرا تعداد برخوردشان به سطح آب و بستر مخزن بیش تر می شود.

شکل ۶ مقدار اوج (حداکثر اوج) هر داده صوتی را از ایستگاه یک میبه دو نشان میدهد. همان طور که مشاهده می شود، بازه همبستگی از صفر تا ۱۰۰ است. برای تبدیل این مقدار به SNR، از همبستگیها لگاریتم بر پایه ۱۰ گرفته و حاصل را ضرب در ۱۰ میکنیم. به خاطر اینکه لگاریتم اعداد زیر یک بر پایه ۱۰، منفی می شود برای این منظور تعریف شد که اعداد زیر یک را معادل صفر حساب کند. شکل ۷ تمامی حداکثر SNR محاسبه شده را برای هر داده صدای ارسال شده نشان می دهد. در این نمودار مشاهده می شود که مقدار سیگنال به نوفه اکثراً ۱۰ به بالا بوده و به عنوان سیگنال به نوفه مناسب تلقی می شود. در محور افقی این نمودار به جای شماره داده زمان ارسال داده صوتی درج شده است که با شماره داده تفاوتی ندارد. همچنین شکل ۸ مقدار اوج (حداکثر اوج) هر داده صوتی را از ایستگاه دو به یک نشان می دهد و شکل ۹ تمامی حداکثر SNR محاسبه شده را برای هر داده صدای ارسال شده نشان می دهد. در این نمودار به جای شماره داده زمان ارسال داده









برای نمایش دقیق تر و برای مقایسه تمامی دادههای صوتی برداشت شده شکل ۱۰ برای پشتههای همبستگی SNR از ایستگاه یک به دو با بسامد ۱۰ کیلوهر تز و شکل ۱۱ برای پشتههای همبستگی از ایستگاه دو به یک با بسامد ۱۰ کیلوهر تز رسم شد. مطابق شکل نقاط سبزرنگ برابر اوج اول و نقاط قرمزرنگ برابر اوجهای دوم انتخاب شده است.



شکل ۱۰. نمودار همبستگی تمامی داده ها به همراه اوج اول (نقاط سبز) و اوج دوم (نقاط قرمز) از ایستگاه یک به دو با بسامد ۱۰ کیلوهر تز.



شکل ۱۱. نمودار همبستگی تمامی داده ها به همراه اوج اول (نقاط سبز) و اوج دوم (نقاط قرمز) از ایستگاه دو به یک با بسامد ۱۰ کیلوهر تز.

سرعت جریان میانگین

پس از محاسبه اوجهای اول و دوم، زمان رسیدن و زمان دادهبرداری مربوط به اوجهای اول و دوم انتخاب شدند و با تعریف سرعت ثابت صدا، سرعت جریان و سرعت صدای میانگین توسط اوج اول و اوج دوم محاسبه شد. پس ازآن برای محاسبه بهتر پس از حذف دادههای پرت به درونیابی سرعت جریان و سرعت صدای میانگین پرداخته شد. شکل ۱۲ تغییرات زمان پیمایش تفاضلی اصلاح شده را نسبت به زمان دادهبرداری نشان می دهد. این میزان هر چه به صفر نزدیک تر باشد نتیجه بهتر است. زیرا در زمان دادهبرداری از مخزن سد، دریچه ها بسته بوده و جریان در مخزن نزدیک صفر بوده است. مشاهده می شود که این مقدار از ۲۳ ثانیه نیز کم تر بوده و نزدیک صفر است. شکل ۱۳، سرعت جریان میانگین محاسبه شده با استفاده از اوج اول و اوج دوم (سبز و قرمز) نسبت به زمان دادهبرداری که همان اول آبان ۱۳۹۹ (۲۳ اکتر ۲۰۲۰) است را نشان می دهد. با توجه به این که سرعت جریان میانگین نزدیک صفر محاسبه شده نمان از درستی محاسبات را در تر زمان دادهبرداری نشان می دهد. با توجه به این که سرعت جریان میانگین نزدیک صفر محاسبه ندن از درستی محاسبات را



مسئله معکوس تنظیم شده و تعیین سرعت جریان لایه ای

با نتایج بهدست آمده از بخش قبلی و سرعت صدای متوسط برای هر لایه که با درون یابی نتایج سی تی دی محاسبه شد و همچنین با استفاده از رهگیری پرتو طول طی شده در هر لایه توسط پرتو اول و دوم محاسبه شد. با انتخاب ماتریس تنظیم و روش حل مسئله معکوس تنظیم شده به محاسبه سرعت جریان و سرعت صدا در هر لایه پرداختیم. جدول (۱) طول طی شده در هر لایه انتخابی توسط پرتو رهگیری شده اول و دوم را به متر نشان میدهد. برای مقدار A طبق محاسبات با خطای ۰/۰۰۰۱ عدد ۸-۱۰×۲ برای سرعت جریان انتخاب شد.

جدول ۱. طول طی سدہ در هر لایه توسط پرتو رهکیری سدہ اول و دوم					
لايه پنجم	لايه چهارم	لايه سوم	لايه دوم	لايه اول	طول طی شدہ به متر
784/•829	780/9817	788/3122	747/7791	۵۷۱/۲۰۷۲	پرتو اول
780/0708	818/+148	۵۱۴/۴۱۳۵	4.7/2777	149/2022	پرتو دوم

جنون جي سنه در هر ۽ يه توسط پر تو رهڪيري سنه اون و دوم	ئىدە اول و دوم	ا پرتو رهگیری ث	در هر لایه توسط	جدول ۱. طول طی شده
--	----------------	-----------------	-----------------	--------------------

حل مسئله معکوس به روش تنظیمشده، سرعت جریان را در لایههای مختلف میدهد (شکل ۱۵). این تقسیمبندی با فاصله ده متر انجام شده است. بهجز لایه سطحی (لایه اول که سرعت آن کمتر از ۰٬۰۰۶ متر بر ثانیه است) در باقی لایهها سرعت بسیار نزدیک به صفر بوده و سرعتهای ۰/۰۰۰۳، ۰/۰۰۰۱، ۰/۰۰۰۲، ۰/۰۰۰۱ متر بر ثانیه برای لایه دو تا ۵ محاسبه شد. علت بیشتر بودن تغییرات در لایه سطحی احتمالاً موج حاصل از حرکت قایق و شهپاد بوده است. لازم به یادآوری است که مثبت و منفی بودن سرعت جریان نشان دهنده جهت جریان است. اگر جهت جریان از ایستگاه یک به دو باشد، مثبت؛ و اگر از ایستگاه دو به یک باشد، منفی خواهد بود.



شکل ۱۵. سرعت جریان لایه ای مخزن سد لتیان در تاریخ اول آبان ۱۳۹۹

در مطالعه بحرینی و همکاران (۱۳۹۸)، امکانسنجی پایش جریانهای خلیجفارس با استفاده از فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی ۱۰ کیلوهرتز انجام شد. در مقایسه با پژوهش حاضر مطالعه بحرینی و همکاران (۱۳۹۸)، در مناطق دریایی انجام گرفته درصورتی که مطالعه حاضر در مخزن یک سد است. همچنین مطالعه بحرینی و همکاران (۱۳۹۸) امکان سنجی پایش جریان در یک عمق کلی است درصورتی که مطالعه حاضر توانایی پایش جریان در لایه های مختلف عمق مخزن سد توسط این فناوری را امکان سنجی کرد به طوری که در ۵ لایه مختلف عمق با فاصله ده مترى جريان ها به صورت مجزا استخراج شدند.

بحث و نتیجهگیری

با توجه به اهمیت پایش منابع آبی بخصوص به دست آوردن سرعت جریان و عمق با دقت مکانی و زمانی بالا، برای مطالعات هیدرولوژیکی، رسوبی، ماهیگیری و هیدروآکوستیک و توانایی سامانه پرتونگاری مقطعی صوتی بهعنوان یکی از شاخههای سنجش از دور در جهت پایش ویژگی منابع آبی مانند دما، سرعت جریان در لایههای مختلف عمق آب و مزیتهای این سامانه نسبت به دیگر روشهای پایش و با توجه به این که تاکنون مطالعات بر روی پرتونگاری مقطعی صوتی در منابع آبی مانند اقیانوس، دریا و رودخانه انجام شده بود ولی بررسی فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی در مخزن سد بسیار محدود است، در این پژوهش به ارائه روشی برای پایش سرعت جریان در مخازن سدها بهصورت لایهبندی شده با استفاده از فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی بر پایه دادههای برداشت شده از مخزن سد لتیان پرداخته شد.

گام اول برای استخراج سرعت جریان توسط فناوری پرتونگاری مقطعی صوتی رهگیری پرتوها و شناسایی پرتوهای ویژه است. در این مطالعه با استفاده از سامانه پرتونگاری مقطعی صوتی و تجزیه و تحلیل دادههای صوتی برداشتشده از مخزن سد لتیان و همچنین با استفاده از دادههای عمقسنجی، سیتیدی و با به کارگیری تئوری پرتو، الگوی انتشار امواج صوتی در مخزن سد لتیان که بهعنوان آب کمعمق و دارای آب شیرین محسوب میشود، رهگیری شد و در نتیجه دو پرتو ویژه شناسایی شدند.

اوجهای اول و دوم مربوط به دادههای برداشت شده از مخزن سد لتیان شناسایی شدند و پس از حذف دادههای پرت و جایگزینی با دادههای مناسب سرعت جریان و سرعت صدای متوسط محاسبه شد. با حل مسئله معکوس و اعمال سرعتهای صدای متوسط بهدست آمده برای هر لایه، سرعت جریان و سرعت صدای هر لایه محاسبه و رسم شد. با توجه به نتایج به دست آمده سرعت جریان در هر لایه با حداکثر اختلاف ۲۰۰۶ متر بر ثانیه، در حدود صفر محاسبه شد. این مقدار با شرایط واقعی مخزن که دریچههای مخزن بسته بود همخوانی داشت. حداکثر سرعت جریان در لایه ۱ در ساعت ۱۱:۴۴:۳۸ (۲۳/۳۴۳۵) با بزرگی ۲۰۰۶۰ متر بر ثانیه رخ داده است. در این لحظه سرعت

در لایههای ۲، ۳، ۴ و ۵ به ترتیب ۲۰/۰۰۰۳، ۲۰/۰۰۰۱، ۲۰/۰۰۰۱، ۲۰۰۰/۰ متر بر ثانیه بود. .

برای پایش مخازن سدها، روش پرتونگاری مقطعی صوتی یک روش کارآمد و دقیق است. بنابراین پیشنهاد میشود در مخازن سدهای کشور این فناوری برای پایش پیوسته و کمهزینهتر استفاده شود. همچنین علاوهبر توانایی سامانه پرتونگاری مقطعی صوتی در پایش دمایی مخازن سدها، سامانه مذکور، توانایی پایش سرعت و جهت جریان را نیز دارد. در شرایط باز بودن دریچه سدها، میتوان از این سامانه جهت پایش تغییرات سرعت و لایه تحت تأثیر استفاده نمود.

"هیچ گونه تعارض منافع بین نویسندگان وجود ندارد"

منابع

- بحرینی مطلق, مسعود, روزبهانی, رضا, فرخ نیا, اشکان, سلطانی اصل, محمد, و محتشم, کمال. (۱۳۹۷ الف). فن آوری تکه نگاری صوتی، ابزاری کارآمد برای پایش پیوسته سرعت و دمای جریان آب. تحقیقات منابع آب ایران, ۱۴(۴), ۲۷۹–۲۸۴.
- بحرینی مطلق مسعود، روزبهانی رضا، افتخاری مرتضی، زارعیان محمدجواد، فرخنیا اشکان. (۱۳۹۷ ب) ا.رزیابی الگوی انتشار صوتی زیرآب (نظریه پرتو) در یک رودخانه با استفاده از سامانه تیکهنگاری صوتی رودالی. مجله علمی پژوهشی انجمن مهندسی صوتیات ایران.; ۶ (۲) -fa.html۱۲۳--۱http://joasi.ir/article
- بحرینی مطلق مسعود، روزبهانی رضا، افتخاری مرتضی، کاردان مقدم حمید، خوشحالی مهدی، محتشم کمال. (۱۳۹۸). امکان سنجی پایش جریان های خلیج فارس با استفاده از فناوری تیکهنگاری صوتی دریایی ۱۰ کیلوهرتز. مهندسی دریا.; ۱۵ (۳۰) ۱۳۱۰–۱۳۸. -http://marine -fa.htmlv۳۲-۱eng.ir/article
- فقیهی راد، شروین، اردلان، حسین، نیکخواه، آرش، و اسفندیارنژاد، امیر. (۱۳۹۹). شبیه سازی فیزیکی تخلیه جریان از مجرای عمقی در مخازن چگال (با لحاظ استفاده در اداره لوله عمقی سد گتوند). مهندسی عمران امیرکبیر (امیرکبیر)، ۵۲(۷)، ۱۷۶۴–۱۷۶۴. .SID. https://sid.ir/paper/1036597/fa

REFERENCES

Bahreinimotlagh, M., Rouzbahani, R., Farokhnia, A., SoltaniAsl, M., & Mohtasham, K. (2018). Acoustic



Tomography Technology, a Useful Tool for Continuously Flow Velocity and Temperature Monitoring. *Iran-Water Resources Research*, 14(4), 279-284. (In Persian). http://www.iwrr.ir/article 64947 79cee677807f51d63bece057bc76d8b3.pdf

- Bahreinimotlagh, M., Roozbahani, R., Eftekhari, M., Zareian, M. J., & Farokhnia, A. (2019). Evaluation of underwater acoustic propagation model (Ray theory) in a river using Fluvial Acoustic Tomography System [Research]. Journal of Acoustical Engineering Society of Iran, 6(2), 29-38. (In Persian). http://joasi.ir/article-1-123-fa.html
- Bahreinimotlagh, M., Roozbahani, R., Eftekhari, M., Kardanmoghadam, H., Khoshhali, M., & Mohtasham, K. (2020). Feasibility study of 10-kHz Coastal Acoustic Tomography System for current monitoring in the Persian Gulf [Research Paper]. *Journal Of Marine Engineering*, 15(30), 131-138. (In Persian). https://doi.org/10.29252/marineeng.15.30.131
- Barth, M., & Raabe, A. (2011). Acoustic tomographic imaging of temperature and flow fields in air. *Measurement Science and Technology*, 22(3), 035102.
- Bjørnø, L., & Buckingham, M. J. (2017). Chapter 1 General Characteristics of the Underwater Environment. In T. H. Neighbors & D. Bradley (Eds.), *Applied Underwater Acoustics* (pp. 1-84). Elsevier. https://doi.org/10.1016/B978-0-12-811240-3.00001-1
- Dushaw, B. D., Gaillard, F., & Terre, T. (2017). Acoustic Tomography in the Canary Basin: Meddies and Tides. *Journal of Geophysical Research: Oceans*, 122(11), 8983-9003. https://doi.org/10.1002/2017JC013356
- Faghihirad, S., Ardalan, H., Nikkhah, A., & Esfandiarnejad, A. (2020). Physical Simulation of Discharge Flow from Deep Conduit in Dense Reservoir (In Terms of Use in the Gotvand Dam Deep Pipe). *Amirkabir Journal of Civil Engineering*, 52(7), 1743-1764. (In Persian). doi: 10.22060/ceej.2019.15645.5982
- Kaneko, A., Zhu, X.-H., & Lin, J. (2020a). Chapter 7 Inversion on a Vertical Slice. In A. Kaneko, X.-H. Zhu, & J. Lin (Eds.), Coastal Acoustic Tomography (pp. 81-93). Elsevier. https://doi.org/https://doi.org/10.1016/B978-0-12-818507-0.00007-X
- Kaneko, A., Zhu, X.-H., & Lin, J. (2020b). Coastal acoustic tomography. Elsevier.
- Kawanisi, K., Razaz, M., Yano, J., & Ishikawa, K. (2013). Continuous monitoring of a dam flush in a shallow river using two crossing ultrasonic transmission lines. *Measurement Science and Technology*, 24(5), 055303.
- Munk, W. H., & Worcester, P. F. (1988). Ocean acoustic tomography. Oceanography, 1(1), 8-10.
- Razaz, M., Kawanisi, K., Nistor, I., & Sharifi, S. (2013). An acoustic travel time method for continuous velocity monitoring in shallow tidal streams. *Water Resources Research*, 49(8), 4885-4899.
- Roux, P., Cornuelle, B. D., Kuperman, W., & Hodgkiss, W. (2008). The structure of raylike arrivals in a shallow-water waveguide. *The Journal of the Acoustical Society of America*, 124(6), 3430-3439.
- Syamsudin, F., Chen, M., Kaneko, A., Adityawarman, Y., Zheng, H., Mutsuda, H., Hanifa, A. D., Zhang, C., Auger, G., & Wells, J. C. (2017). Profiling measurement of internal tides in Bali Strait by reciprocal sound transmission. *Acoustical Science and Technology*, 38(5), 246-253.
- Taniguchi, N., Kaneko, A., Yuan, Y., Gohda, N., Chen, H., Liao, G., Yang, C., Minamidate, M., Adityawarman, Y., & Zhu, X. (2010). Long-term acoustic tomography measurement of ocean currents at the northern part of the Luzon Strait. *Geophysical Research Letters*, 37(7).
- Wells, J. C., Aota, Y., Auger, G., Kaneko, A., & Goda, N. (2016). Application of coastal acoustic tomography to Lake Biwa, Japan. *The Journal of the Acoustical Society of America*, 140(4), 3183-3183. https://doi.org/10.1121/1.4970006
- Xu, S., Li, G., Feng, R., Hu, Z., Xu, P., & Huang, H. (2022). Tomographic Mapping of Water Temperature and Current in a Reservoir by Trust-Region Method based on CAT. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*.
- Zhang, C., Kaneko, A., Zhu, X. H., & Gohda, N. (2015). Tomographic mapping of a coastal upwelling and the associated diurnal internal tides in Hiroshima Bay, Japan. *Journal of Geophysical Research*: Oceans, 120(6), 4288-4305.

Determining the layered flow velocity in the Latyan reservoir using acoustic tomography technology

EXTENDED ABSTRACT

Introduction

Acoustic tomography technology is an advanced method of remote sensing, which has been used and verified by many researchers in recent years to measure flow velocity and temperature in different water environments. Measuring the flow velocity in different layers of the dam reservoir, to monitor the state of sedimentation that is affected by the flow of the dam reservoir, and also to monitor the appropriate position of water intake or outlet of water consumption in power plants along the coast, thick flow of sediment in water bodies, infiltration of salinity in reservoirs and dams and the discharge of salt water from the deep outlets of the dams is necessary.

Methodology

The practical development of this technology in reservoirs of dams, especially Iranian dams, is necessary. Therefore, according to the importance of determining the flow velocity in different layers of the dam reservoir, in this research, with the help of acoustic tomography technology and solving the inverse problem using the adjusted Tikhonov method, the determination of the flow velocity in the different layers of the Latian dam reservoir was done. The innovation of this method can be called the investigation of the application of acoustic tomography technology in the reservoir of the dam to determine the speed of layered flow for the first time in Iran.

Results and Discussion

The basis of this method is to calculate and record the travel time of acoustic rays in the water environment, including the reservoir of the dam. In this research, two acoustic stations with mutual transmission with a frequency of 10 kHz were placed in the reservoir of Latian Dam on October 23, 2020. Five layers with a distance of ten meters in depth were selected. After ray tracing and identifying two or more rays with different travel times and while they pass through different depths of the studied area, the computing domain, which is the same perpendicular plane, is divided into several layers.

Conclusion

The results of solving the adjusted inverse problem showed that the maximum velocity of 0.0006 m/s occurs in the first layer (0 to 10 m depth). For the flow velocity of layers, two to five, 0.0003, 0.0001, 0.0002, 0.0001 m/s were calculated respectively, which according to the close to zero flow velocity of the dam reservoir at the time of data collection, the velocity of the flow was obtained with a relatively good approximation. According to the obtained results, the flow velocity in each layer was calculated to be around zero with a difference of 0.02 m/s. This value was consistent with the actual condition of the reservoir when the reservoir valves were closed. It is suggested that in future studies, data collection should be done when the water discharge valves are open so that the results can be compared with the results of this research.

Keywords: Acoustic Tomography, Latian Dam, Regularization, Inverse Problem, Stratified Flow Velocity.