



بررسی آزمایشگاهی دینامیک گرداب‌های با هسته هوا و پیش‌بینی میزان هوای ورودی به یک آبگیر افقی

مرتضی منشی‌زاده^۱، احمد طاهرشمسی^{۲*}، حسن رحیم‌زاده^۳، حامد سرکرده^۴

۱- دانشجوی دکتری، مهندسی آب، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران
 ۲- دانشیار، مهندسی آب، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران
 ۳- استاد، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران
 ۴- استادیار، مهندسی آب، دانشگاه حکیم سبزواری، سبزوار
 تهران، صندوق پستی ۱۵۸۷۵-۳۴۱۳، tshamsi@aut.ac.ir

چکیده

اطلاعات مقاله

مقاله پژوهشی کامل
 دریافت: ۱۹ فروردین ۱۳۹۶
 پذیرش: ۰۴ تیر ۱۳۹۶
 ارائه در سایت: ۹۹ اردیبهشت ۹۹۹۹
 کلید واژگان:

گرداب
 آبگیرهای نیروگاهی
 مطالعه آزمایشگاهی
 نرخ ورود هوا
 ناپایداری هسته هوا

در مطالعه حاضر، دینامیک گرداب‌های با سطح آزاد و میزان هوای ورودی به آبگیر در اثر گرداب‌های با هسته هوا در یک آبگیر افقی، به روش آزمایشگاهی مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفته است. نتایج ارائه شده عبارت‌اند از نحوه ارتباط بین مرتبه گرداب با پارامترهای هیدرولیکی آبگیر، الگوی کلی جابجایی هسته گرداب بر روی سطح آب و ارتباط آن با مرتبه گرداب، مدت‌زمان لازم برای تشکیل کامل هسته هوا و در نهایت برآورد نرخ هوای ورودی به آبگیر در شرایط تشکیل گرداب با هسته هوا می‌باشد. همچنین با تعریف شاخص عدد آبگیر، بین مرتبه گرداب و عدد آبگیر ارتباط کمی برقرار گردید و نشان داده شد که با افزایش عدد آبگیر، از ناپایداری مکانی گرداب‌های با سطح آزاد کاسته می‌شود، به گونه‌ای که برای اعداد آبگیر بزرگ‌تر از ۱، جابجایی هسته گرداب بر روی سطح آب به ناحیه‌ای به شعاع حداکثر دو برابر قطر آبگیر محدود می‌گردد. در ادامه، بین مدت زمان لازم برای شکل‌گیری هسته کامل هوا و عدد آبگیر نیز ارتباط برقرار گردید و نشان داده شد که با افزایش این عدد، زمان لازم برای تشکیل هسته کامل هوا به صورت نمایی کاهش می‌یابد. در همین راستا رابطه‌ای برای تخمین سرعت رشد هسته هوا برحسب عدد آبگیر پیشنهاد گردید و به جهت صحت‌سنجی، با نتایج تحقیقات پیشین مقایسه شد. در بخش پایانی این تحقیق نیز به بررسی نحوه ارتباط بین نرخ هوای ورودی به آبگیر و عدد آبگیر پرداخته شد و سپس رابطه‌ای برای تخمین نرخ هوای ورودی بر حسب عدد فرود آبگیر پیشنهاد و با نتایج تحقیقات قبلی مقایسه گردید.

Experimental investigation of dynamics of the air-core vortices and estimating the air entrainment rate at a horizontal intake

Morteza Monshizadeh¹, Ahmad Tahershamsi^{*1}, Hassan Rahimzadeh², Hamed Sarkardeh³

1- Department of Water Engineering, Amirkabir University of Technology, Tehran, Iran
 2- Department of Mechanical Engineering, Amirkabir University of Technology (Tehran Polytechnic), Tehran, Iran
 3- Department of Civil Engineering, Faculty of Engineering, Hakim Sabzevari University, Sabzevar, Iran
 * P.O.B. 15875-3413, Tehran, Iran, tshamsi@aut.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper
 Received 08 April 2017
 Accepted 25 June 2017
 Available Online 99 May 9999

Keywords:

Surface Vortex
 Hydropower Intakes
 Experimental Study
 Air Entrainment Rate
 Air Core Instability

ABSTRACT

In the present study, free surface vortex dynamic was experimentally investigated in a horizontal intake. Air entrainment rate into the intake due to the air-core vortices was also discussed. The results presented are the relationship between the vortex type and the intake hydraulic parameters, general pattern of surface displacement of the vortex core and its relation with the vortex type, the required time duration to full development of the vortex core, and finally evaluation of the vortex induced air entrainment rate. In this research by defining intake number as intake Froude number over the intake relative submergence, a relationship was established between the vortex type and the intake number. Moreover, it was shown that while the intake number increases, surface instability of the vortex core decreases, in which, for the intake numbers greater than one, surface movement of the vortex core is limited to an area twice that the intake diameter. Then, another relationship was also established between the time requirement of the vortex air-core formation and the intake number, and it was shown that there will be an exponential decrease in the mentioned time scale, while the intake number increases. In this context, a relationship was suggested and compared with one of previous works. In the last section, the dependency between air entrainment rate due to the air-core vortices and the intake number was considered, and another relationship was also suggested and compared with previous works.

۱- مقدمه

تشکیل گرداب‌های قوی در انواع آبگیرها، من جمله آبگیرهای نیروگاهی به عنوان یک پدیده نامطلوب تلقی می‌گردد. به ویژه در شرایطی که گرداب باعث ورود هوا و جریان‌های چرخشی قوی به داخل مجرای آبگیر شود، وقوع

گرداب‌های سطح آزاد پدیده‌ای متداول و در عین حال محدودکننده در انواع آبگیرهای صنعتی و تأسیسات هیدرومکانیکی وابسته به آن‌ها به شمار می‌رود.

Please cite this article using:

M. Monshizadeh, A. Tahershamsi, H. Rahimzadeh, H. Sarkardeh, Experimental investigation of dynamics of the air-core vortices and estimating the air entrainment rate at a horizontal intake, Modares Mechanical Engineering, Vol. 99, No. 9, pp. 9-99, 9999 (in Persian)

برای ارجاع به این مقاله از عبارت ذیل استفاده نمایید:

به‌عنوان مثال، در بررسی مکانیزم و نحوه تشکیل گرداب، می‌توان به مطالعات تجربی گالیور و ریندلز [9] اشاره نمود. سرکرده و همکاران نیز با استفاده از روش تجربی، به بررسی تأثیر شرایط هندسی و هیدرولیکی آبگیر و مخزن بر قدرت گرداب‌های شکل‌گرفته در دهانه یک آبگیر افقی پرداختند [10, 11]. آذریپا و همکاران نیز با استفاده از مدل آزمایشگاهی سد کارون سه، به بررسی شرایط جریان در مخزن در حضور گرداب پرداختند [12]. در تحقیق آزمایشگاهی دیگری خان‌آرمونی و همکاران، تشکیل گرداب در آبگیرهای دوگانه و همچنین تأثیر عملکرد هم‌زمان آن‌ها بر قدرت گرداب‌های شکل‌گرفته را مورد بررسی قرار دادند. آن‌ها همچنین در بخش دیگری از تحقیقات آزمایشگاهی خود، به بررسی تأثیر زاویه تخلیه جریان بر عمق استغراق بحرانی آبگیر پرداختند [13].

مهم‌ترین شاخص طراحی آبگیرها عمق استغراق بحرانی (S_c) است. عمق استغراق بحرانی تراز است که در آن، هسته هوای تشکیل شده در آستانه ورود به آبگیر قرار می‌گیرد (شکل 1). مادامی‌که عمق استغراق آبگیر (S_i) از عمق استغراق بحرانی بیشتر باشد، هوایی وارد آبگیر نمی‌شود. بعکس، در شرایطی که S_i از S_c کمتر باشد (در شکل 1، S_{ci} در شکل 1)، هسته‌ای دائمی و پیوسته از هوا تشکیل می‌شود.

با توجه به تنوع عوامل مؤثر بر شکل‌گیری جریان‌های گردابی، تعیین دقیق عمق استغراق بحرانی آبگیر با پیچیدگی‌هایی همراه است [7]، به‌گونه‌ای که عموم روابط ارائه شده در این زمینه جنبه تجربی دارند. لذا هم‌چنان ضروری است که پدیده گرداب و عوامل مؤثر بر عمق استغراق بحرانی آبگیر، مورد مطالعه و تحلیل بیشتر قرار گیرند.

در سال‌های اخیر با پیشرفت مدل‌های رایانه‌ای، از روش‌های عددی نیز در مطالعه پدیده گرداب استفاده شده است. به‌عنوان نمونه می‌توان به مطالعه بر روی جریان گردابی ایجاد شده در یک مخزن استوانه‌ای حاوی یک سیال لزج در حالت ماندگار² به‌روش شبیه‌سازی عددی مستقیم³ اشاره نمود [14]. در این تحقیق مشاهده شد که بین پارامترهای چرخش جریان در داخل مخزن و در مجرای آبگیر ارتباط مستقیم برقرار است، به‌گونه‌ای که با افزایش چرخش سیال در مخزن، چرخش جریان داخل مجرای آبگیر نیز افزایش می‌یابد. در مطالعه دیگری شرایط مخزن در حضور گرداب با قدرت‌های مختلف با استفاده از مدل آشفتگی LES⁴ و همچنین مدل سطح آزاد VOF⁵ در کنار استفاده از

این پدیده ضمن ایجاد افت‌های شدید در راندمان آبگیری، آسیب‌های مکانیکی نظیر تشدید ارتعاشات، خوردگی و کاپیتاسیون و همچنین مشکلات بهره‌برداری را به‌همراه خواهد داشت (سوریچ گالیک و همکاران [1]؛ مولر [2]). به دلیل اهمیت این موضوع، کلو و همکاران [3] و مولر و همکاران [4] طی مطالعات آزمایشگاهی دقیق در سال‌های اخیر میزان نفوذ هوا به داخل آبگیر در اثر گرداب‌های با هسته هوا را مورد بررسی قرار داده‌اند. در نیروگاه‌های برق‌آبی، محدودیت کاهش تراز مجاز بهره‌برداری مخزن به‌دلیل ایجاد زمینه تشکیل گرداب با هسته هوا، عملاً مانع راه‌سازی آب در ترازهای پایین‌تر و تولید انرژی الکتریکی می‌گردد (امیری و همکاران [5]).

سابقه تحقیق بر روی گرداب به سال‌ها قبل باز می‌گردد. در این ارتباط، راهم [6] مجموعه نسبتاً کاملی از سوابق مطالعات نظری تا قبل از سال 1950 را طی گزارشی منتشر ساخت و در آن علاوه بر تشریح مکانیزم تشکیل گرداب‌های قوی، شواهدی از میزان افت بازده آبگیری ناشی از وقوع شرایط بحرانی در دهانه آبگیر و نحوه ورود هوا به مجرای آبگیر در شرایط وقوع گرداب‌های با هسته هوا را ارائه نمود. محققین بر این باورند که تشکیل گرداب‌های قوی در دهانه آبگیرها اثرات نامطلوبی به سازه آبگیر و تأسیسات جانبی آن‌ها نیز تحمیل می‌کند (ناوس [7]).

گرداب‌های تشکیل شده در سطح آب به‌لحاظ فیزیکی به شش‌نوع (مرتبه)، از 1 تا 6 تقسیم می‌شوند [7] که با افزایش مرتبه گرداب، قدرت آن نیز افزایش می‌یابد. از نظر میزان اهمیت و درجه ریسک، انواع شش‌گانه گرداب را می‌توان در سه کلاس A، B و C دسته‌بندی نمود [8]. ارتباط بین این دو نوع تقسیم‌بندی با ویژگی‌های ظاهری و فیزیکی گرداب، در جدول 1 نشان داده شده است.

با توجه به جدول 1، کلاس A شامل گرداب‌هایی است که باعث ورود هوا به داخل آبگیر می‌شوند، لذا از نظر اهمیت و درجه ریسک، در بالاترین سطح قرار دارند. در مقابل، گرداب‌های کلاس C عمدتاً ماهیت چرخابه¹ سطحی دارند و از کم‌ترین درجه ریسک برخوردارند. گرداب‌های کلاس B نیز از آن‌جا که باعث انتقال ذرات شناور به داخل آبگیر می‌شوند، اهمیت می‌یابند.

در شناخت پدیده گرداب و عوامل مؤثر بر تقویت و یا تضعیف آن، سهم مطالعات آزمایشگاهی و روش‌های تجربی نسبت به سایر روش‌ها بیشتر است.

جدول 1 تقسیم‌بندی مشاهده‌ای مرتبه گرداب

Table 1 Vortex type visual classification

مرتبه	شکل ظاهری	توصیف	کلاس گرداب
1		چرخش سطحی ذرات آب	C
2		چرخش سطحی ذرات همراه با فروافتادگی جزئی سطح آب	
3		افزایش فروافتادگی با شکل گیری هسته چرخشی آب	
4		حرکت اجسام شناور به سمت دهانه آبگیر	B
5		نفوذ حباب‌های هوا به داخل آبگیر	
6		اتصال کامل ستون هوا به دهانه آبگیر	A

¹ eddy

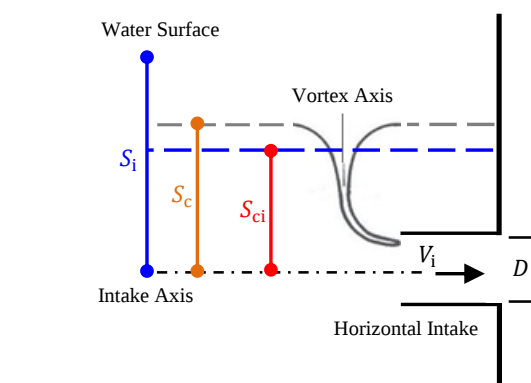


Fig. 1 Critical submergence at a horizontal intake [7]

شکل 1 تعریف عمق استغراق و شرایط بحرانی در یک آبگیر افقی [7]

² Steady state

³ Direct Numerical Simulation (DNS)

⁴ Large Eddy Simulation

⁵ Volume Of Fluid

در آن D قطر لوله آبگیر است) فاصله در نظر گرفته شد. با هدف آرام‌سازی جریان ورودی به مخزن، علاوه بر استفاده از دو عدد کلکتور طولی و یک ردیف صفحه مشبک سراسری، دیواره‌ای به ضخامت 0.15 متر و ارتفاع 0.9 متر، متشکل از لوله‌های نازک پلاستیکی به قطر 5 میلی‌متر با تراکم بالا در سراسر مسیر جریان آب برگشتی به مخزن قرار داده شد. این آرام‌کننده علاوه بر حذف نوسانات آب، یکنواختی مناسبی را در مسیر جریان ورودی به مخزن ایجاد می‌نمود و اجازه استفاده از حداکثر فضای مخزن را فراهم می‌ساخت. با انتخاب مدار گردش آب از نوع بسته² و استفاده از الکتروپمپ با دور متغیر و قدرت مناسب، امکان تولید گرداب‌های قوی و آگذری‌های مختلف در آبگیر فراهم گردید. برای اندازه‌گیری جریان حجمی آب از یک دستگاه جریان‌سنج الکترومغناطیسی با دقت ± 0.28 لیتر بر ثانیه استفاده شد. همچنین برای قرانت عمق استغراق آبگیر، یک ترازسنج با دقت ± 1 میلی‌متر بر روی دیواره مخزن نصب گردید. در "شکل 3" تصویری از مدل آزمایشگاهی نشان داده شده است.

براساس مدل تحلیلی رانکین³، گرداب‌های تشکیل شده در دهانه آبگیر، ترکیبی از دو ناحیه چرخشی و غیرچرخشی هستند [19]. در ناحیه چرخشی سرعت مماسی (V_θ) به‌صورت خطی با فاصله از مرکز چرخش افزایش می‌یابد، حال آن‌که در ناحیه غیرچرخشی، مقدار سرعت مماسی متناسب با عکس فاصله نقطه اندازه‌گیری از مرکز دوران است. مرز ناحیه چرخشی نسبت به محور دوران گرداب (R) حدوداً در فاصله‌ای به اندازه شعاع آبگیر قرار دارد ($R = D/2$) (شکل 4).

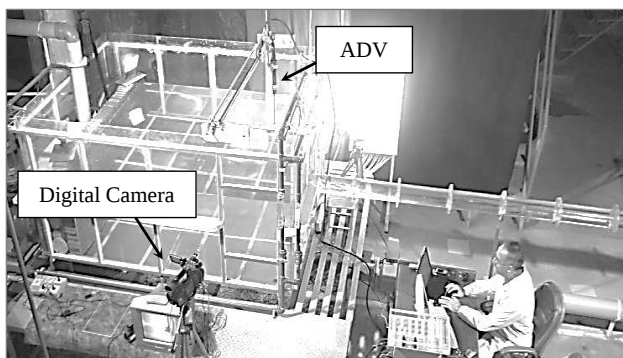


Fig. 3 The experimental set-up

شکل 3 مدل آزمایشگاهی مورد استفاده

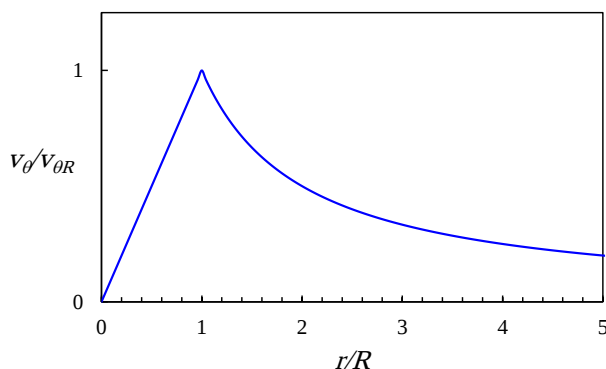


Fig. 4 Tangential velocity profile based on Rankin vortex model

شکل 4 پروفیل توزیع سرعت مماسی گرداب بر اساس مدل رانکین

روش‌های درون‌یابی پیشرفته بررسی و تحلیل شد [15]. خادم رابع و همکاران نیز در یک مدل‌سازی کامل و با بهره‌گیری از تکنیک‌های عددی، موفق به مدل‌سازی پارامترهای مختلف گرداب و همچنین سازه ضدگرداب در دهانه آبگیر در شرایط مختلف شدند. آن‌ها نتایج خود را با نتایج آزمایشگاهی دیگر محققین مقایسه، و تطابقی قابل قبولی را گزارش نمودند [17,16].

جریان‌های گردابی در رسته جریان‌های متغیر سریع¹ قرار می‌گیرند. در نتیجه، روش‌های آزمایشگاهی از اعتمادپذیری بیشتری در تحلیل ساختار چنین جریان‌هایی برخوردارند. با تکیه بر مجموعه تحقیقات انجام شده می‌توان چنین نتیجه گرفت که هرچند محققین مختلف از زوایای گوناگونی به تشریح و مطالعه پدیده گرداب پرداخته‌اند (و در این زمینه نیز به یافته‌های ارزشمندی نایل آمده‌اند)، ولی با توجه به پیچیدگی‌های موضوع و اهمیت آن، تکمیل این یافته‌ها نیازمند ادامه پژوهش‌ها در این زمینه است. بر این اساس، در تحقیق حاضر با استفاده از یک مدل آزمایشگاهی بزرگ مقیاس، دینامیک گرداب‌های با سطح آزاد در یک آبگیر افقی با انجام بیش از یکصد آزمایش، مورد تحلیل قرار گرفته است. در این راستا، پارامترهایی همچون میزان هوای ورودی به آبگیر در اثر تشکیل گرداب‌های با هسته هوا، ارتباط بین مرتبه گرداب با پارامترهای هیدرولیکی آبگیر، الگوی کلی جابجایی هسته گرداب روی سطح آب و ارتباط آن با مرتبه گرداب، مدت‌زمان لازم برای تشکیل کامل هسته هوا و در نهایت برآورد نرخ هوای ورودی به آبگیر در شرایط تشکیل گرداب با هسته هوا مورد بررسی قرار گرفته‌اند. همچنین در این تحقیق با تعریف شاخص عدد آبگیر، بین مرتبه گرداب و عدد آبگیر ارتباط کمی برقرار گردید. بین مدت‌زمان لازم برای شکل‌گیری هسته کامل هوا و عدد آبگیر نیز ارتباط برقرار گردید. رابطه‌ای برای تخمین سرعت رشد هسته هوا برحسب عدد آبگیر نیز پیشنهاد گردید و با نتایج تحقیقات پیشین مقایسه شد. در بخش پایانی این تحقیق نیز به بررسی نحوه ارتباط بین نرخ هوای ورودی به آبگیر و عدد آبگیر پرداخته شد و سپس رابطه‌ای برای تخمین نرخ هوای ورودی بر حسب عدد فرود آبگیر پیشنهاد و با نتایج تحقیقات قبلی مقایسه گردید.

2- مدل آزمایشگاهی

آزمایش‌های این تحقیق در مخزنی با دیواره‌های شفاف و مستطیلی شکل به طول 2.4 متر، عرض 1.8 متر و ارتفاع 1.2 متر انجام شد. لوله آبگیر به قطر 0.135 متر به‌صورت افقی و در امتداد محور طولی مخزن قرار گرفت (شکل 2). به‌منظور امکان مشاهده گرداب‌های قوی‌تر و کاهش اثرات مقیاسی، برای دیواره‌های جانبی مخزن از مرکز آبگیر طبق توصیه انوار [18] حداقل $4D$ (که

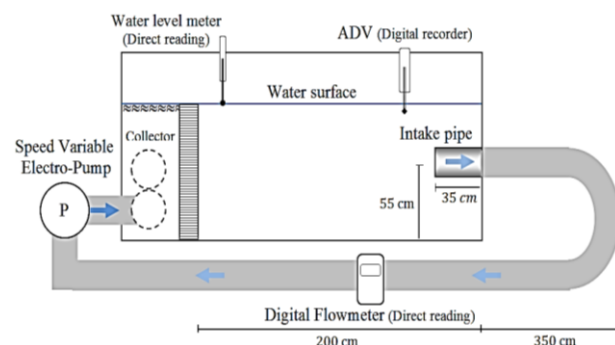


Fig. 2 Sketch of the experimental set-up

شکل 2 نمایی از مدل آزمایشگاهی مورد استفاده در این پژوهش

² Closed loop

³ Rankine's model

¹ Rapidly Varied Flow (RVF)

در نمودارهای "شکل 5" دامنه تغییرات متغیرهای هیدرولیکی مدل آزمایشگاهی در تحقیق حاضر نشان داده شده است.

3- ارائه و تحلیل نتایج

3-1- ارتباط مرتبه گرداب با پارامترهای آبگیر

"شکل 6"، تصویری از یک گرداب مرتبه 6 (با هسته هوا)، تشکیل شده در آزمایشگاه در تحقیق حاضر را نشان می‌دهد. در این شکل پدیده دوفازه شدن شدید جریان در مجرای آبگیر ناشی از اختلاط آب و هوا کاملاً مشخص است. در "شکل 7" نتایج آزمایشگاهی تحقیق حاضر در ارتباط با مشاهدات مرتبه گرداب به ازای مقادیر مختلف Si/D و Fr نشان داده شده است. با توجه به "شکل 7"، کاهش Si/D_i و افزایش Fr_i ، هر دو به افزایش مرتبه گرداب منجر می‌گردند. مقادیر پارامترهای مربوط به "شکل 7" در جدول 3 نیز ارائه گردیده است (در گرداب مرتبه 6 وضعیت Sc_i برقرار است).

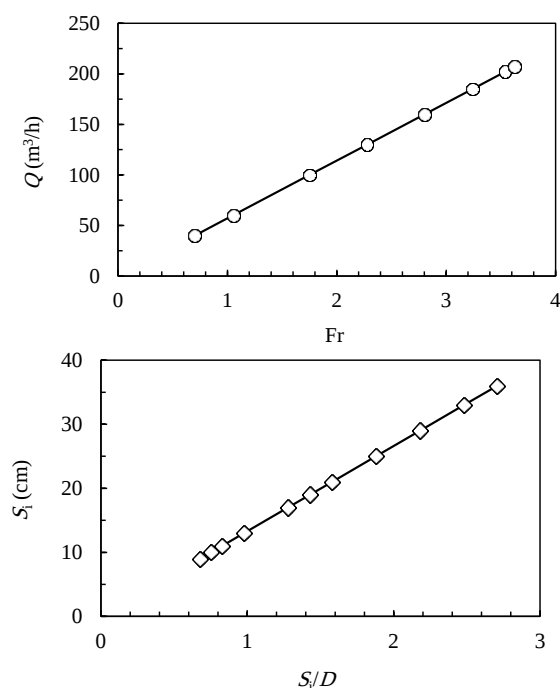


Fig. 5 Range of Fr and Si/D variation in this study

شکل 5 دامنه تغییرات Fr و Si/D در این مطالعه

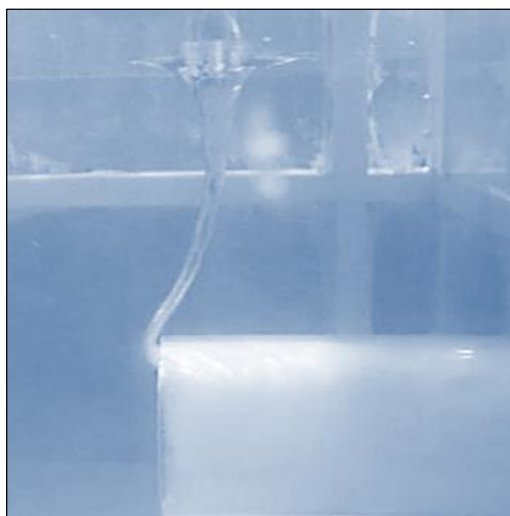


Fig. 6 Photograph of a type 6 vortex and its formed air-core

شکل 6 تصویری از گرداب مرتبه 6 و هسته هوای تشکیل شده ناشی از آن.

طبق تعریف، کمیت چرخش¹ یک جریان گردابی خالص با سرعت مماسی v_θ حول مداری به شعاع r از محور گرداب، با رابطه (1) محاسبه می‌گردد. با فرض ثابت بودن سرعت مماسی، مقدار چرخش برحسب موقعیت شعاعی r ، از طریق یکی از دو رابطه (2) یا (3) به دست می‌آید.

$$\Gamma \triangleq \int_0^{2\pi} v_\theta r d\theta \quad (1)$$

$$\Gamma = (2\pi R^2) \frac{v_\theta}{r} : r < R \quad (2)$$

$$\Gamma = 2\pi r v_\theta : r > R \quad (3)$$

در روابط (1) تا (3)، Γ چرخش و r شعاعی است که در آن اندازه‌گیری شده‌است. طبق روابط فوق، هر عاملی که موجب تغییر در مقدار سرعت مماسی جریان گردد، مستقیماً منجر به تقویت یا تضعیف گرداب می‌شود [7]. جریان‌های گردابی در زمره جریان‌های سطح آزاد دسته‌بندی می‌شوند [7]. در این جریان‌ها متغیرهای هندسی و خواص فیزیکی سیال در چگونگی شکل‌گیری و گسترش جریان مؤثراند. براساس نظریه تحلیل ابعادی²، در مطالعه عمق استغراق بحرانی آبگیر چهار عدد بدون بعد مهم عبارت‌اند از [20]:

$$\left(\frac{Si}{D}\right)_c = f\left(\frac{4Q}{\pi(gD^5)^{0.5}}, \frac{Q}{vSi}, \frac{(Q/rSi)^2}{\sigma/(pr)}, \frac{ID}{Q}\right) \quad (4)$$

در رابطه (4)، Q دبی حجمی آبگیر، D قطر لوله آبگیر، r شعاع لوله آبگیر، ρ چگالی آب، ν لزجت سینماتیکی آب، σ کشش سطحی بین آب و هوا، g شتاب ثقل، f یک تابع که وابسته به هندسه آبگیر است و $(Si/D)_c$ عمق استغراق نسبی بحرانی آبگیر است. با توجه به تعریف اعداد بدون بعد فرود³، رینولدز⁴، و بر⁵ و چرخش⁶، رابطه (4) به شکل زیر خواهد شد:

$$\left(\frac{Si}{D}\right)_c = f(Fr, Re, We, \Gamma_N) \quad (5)$$

افزایش Γ_N به‌طور مستقیم موجب افزایش $(Si/D)_c$ می‌گردد [7]. همچنین در ابعاد واقعی، از بین سه عدد بدون بعد فرود، رینولدز و بر، عدد فرود بیشترین تأثیر را بر عمق استغراق بحرانی آبگیر دارد [20, 7]. برای کم‌کردن اثرات مقیاسی لزجت و کشش سطحی در مطالعات آزمایشگاهی گرداب، اعداد رینولدز و بر باید بالاتر از آستانه‌های بحرانی این اعداد باشند [2]. در جدول 2 مقادیر اعداد رینولدز و بر در تحقیق حاضر و فاصله آن‌ها نسبت به آستانه‌های بحرانی هر یک نشان داده شده است.

با توجه به جدول 2، $Re > Re_c$ و $We > We_c$. در نتیجه، رابطه (5) را می‌توان به یکی از دو صورت زیر ساده نمود:

$$\left(\frac{Si}{D}\right)_c = f_1(Fr, \Gamma_N) \quad (6)$$

$$\Gamma_N = f_2\left[Fr, \left(\frac{Si}{D}\right)_c\right] \quad (7)$$

جدول 2 مقادیر Re و We در تحقیق حاضر و مقایسه آن با آستانه‌های بحرانی

Table 2 Re and We in the present study and the critical thresholds

مأخذ	[23]	[22]	[21]	آزمایش‌های حاضر
Re_c	110000	77000	32000	153000
We_c	720	600	120	3056

¹ Circulation

² Dimensional analysis theory

³ Froude Number

⁴ Reynolds Number

⁵ Weber Number

⁶ Circulation Number

زمینه بازگشت به شرایط بحرانی هم‌چنان باقی است (به‌گونه‌ای که امکان تشکیل ستون هوا بصورت لحظه‌ای وجود دارد). تنها چنانچه عدد آبگیر در وضعیت $P_N < 0.5$ قرار داشته باشد، زمینه ایجاد شرایط بحرانی در کوتاه‌مدت و میان‌مدت مرتفع می‌شود. این نتیجه‌گیری در عین سادگی، از اهمیت کاربردی بالایی در پیش‌بینی وضعیت بحرانی آبگیر برخوردار است. نکته حائز اهمیت دیگر آن‌که در محدوده $1 < P_N \leq 5.5$ ، هر چند مرتبه گرداب بر روی عدد 6 ثابت باقی می‌ماند، ولی افزایش P_N متناظر با افزایش قدرت گرداب‌های مرتبه 6 نسبت به یکدیگر است.

3-2- ناحیه تشکیل گرداب‌های پایدار

از نظر پایداری، گرداب‌های ایجاد شده در آبگیرها را می‌توان به دو دسته کلی پایدار و ناپایدار تقسیم‌بندی نمود. در وضعیت ناپایدار، وجود گرداب بستگی زیادی به عوامل تحریک‌کننده‌ای نظیر وجود چرخندگی¹ در میدان جریان دارد، به‌گونه‌ای که با حذف این عامل، گرداب ایجاد شده ساختار خود را از دست می‌دهد. با ورود گرداب به وضعیت پایدار، از میزان این وابستگی کاسته می‌شود.

یکی از ویژگی‌های مهم رفتاری گرداب‌های سطح آزاد، ناپایداری زمانی و مکانی آن‌ها از لحظه شکل‌گیری تا زمان رسیدن به مرحله رشد کامل است. تحقیقات کاری‌ویو و همکاران [24] نشان می‌دهد که این گرداب‌ها پس از شکل‌گیری، از نظر ساختار فیزیکی به مرحله‌ای می‌رسند که تغییرات عوامل هیدرولیکی محیطی تأثیری بر پایداری آن‌ها ندارد (گرداب‌های موسوم به PSSV²). در مقابل این دسته، گرداب‌هایی قرار دارند که نسبت به تغییر عوامل هیدرولیکی محیطی حساسیت بیشتری از خود نشان داده و با تغییر عوامل محیطی و حذف عامل محرکه از محیط، دوام خود را از دست می‌دهند (گرداب‌های موسوم به NPSSV³). می‌توان این‌گونه نتیجه گرفت که گرداب‌های کلاس A در دسته PSSV و گرداب‌های کلاس B و C در دسته NPSSV جای می‌گیرند.

در این بخش از تحقیق حاضر رفتار گرداب‌های سطح آزاد از نظر ناپایداری مکانی (تغییرات جابجایی سطحی) و مدت‌زمان لازم برای رسیدن گرداب به حالت پایداری کامل (PSSV)، و ارتباط این دو پارامتر با متغیر P_N در محدوده داده‌های آزمایشگاهی مورد بررسی قرار گرفت. نتایج این بررسی در "شکل‌های 9 و 10" نشان داده شده است. نقاط مشخص‌شده بر روی "شکل 9" حاصل عکس‌برداری و برداشت‌های دقیق مشاهده‌ای هستند. در "شکل 9" گرداب‌های کلاس B و C در شرایط $P_N < 1$ ، و گرداب‌های کلاس A در شرایط $P_N \geq 1$ قرار دارند.

همچنین نمونه‌ای از فرآیند رشد هسته هوا در گرداب‌های سطح آزاد در آزمایشگاه (که معیاری از افزایش پایداری این گرداب‌ها است)، در تصاویر چهارگانه "شکل 11" نشان داده شده است (این تصاویر مربوط به حالت‌هایی است که گرداب سطح آزاد تشکیل شده، در یکی از دو وضعیت کلاس B یا کلاس A قرار دارد).

در نمودارهای "شکل 12" نتایج این بخش از تحقیق، با نتایج ارائه شده در مرجع [24] مقایسه گردیده است. در تحقیق مذکور از متغیر بدون بعد $S = (S_i/D) Re^{-1}$ برای تعریف گرداب‌های پایدار استفاده شده است. نمودارهای "شکل 12" نشان می‌دهند که روند تغییرات پارامتر زمان رشد هسته گرداب در هر دو تحقیق آزمایشگاهی از الگوی مشابهی پیروی می‌کند،

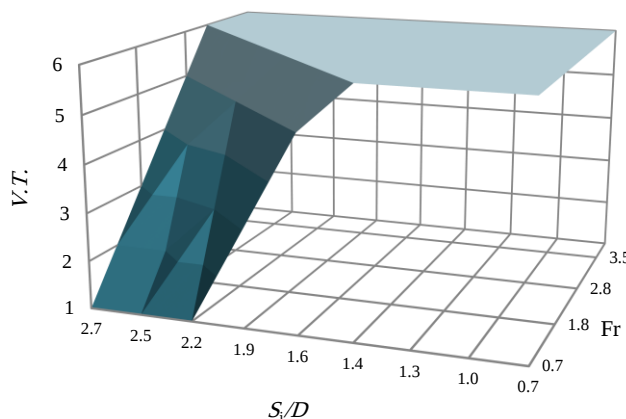


Fig. 7 Relation between vortex type and hydraulic parameters of intake
شکل 7 ارتباط بین مرتبه گرداب (V.T.) و متغیرهای هیدرولیکی آبگیر

جدول 3 ارتباط آزمایشگاهی بین مقادیر مرتبه گرداب، S_i/D و Fr

Table 3 Experimental relation between V.T., Fr and S_i/D

Fr	S_i/D							
	0.7	1.0	1.3	1.4	1.6	1.9	2.2	2.5
0.7	6	6	6	6	5	3	1	1
1.1	6	6	6	6	6	5	3	2
1.8	6	6	6	6	6	6	5	4
2.3	6	6	6	6	6	6	6	5
2.8	6	6	6	6	6	6	6	6
3.2	6	6	6	6	6	6	6	6
3.5	6	6	6	6	6	6	6	6
3.6	6	6	6	6	6	6	6	6

با توجه به تأثیرپذیری هم‌زمان مرتبه گرداب از دو متغیر S_i/D و Fr ، لذا با استفاده از ترکیب این دو متغیر، شاخص P_N به‌عنوان عدد آبگیر، به‌صورت زیر تعریف می‌شود:

$$P_N = Fr(S_i/D)^{-1} \quad (8)$$

براساس این تعریف، یک تحلیل کمی از تأثیر عدد P_N بر مرتبه گرداب، در "شکل 8" ارائه شده است.

با توجه به این شکل، در حالتی که $P_N \geq 1$ ، آبگیر در معرض تشکیل گرداب مرتبه 6 پایدار با هسته هوای کامل قرار دارد. این در حالی است که در محدوده $0.5 \leq P_N < 1$ حالت دائمی هسته هوا برطرف می‌شود و از قطعیت حالت بحرانی تا حد زیادی کاسته می‌گردد، ولی به‌دلیل رفتار تناوبی گرداب،

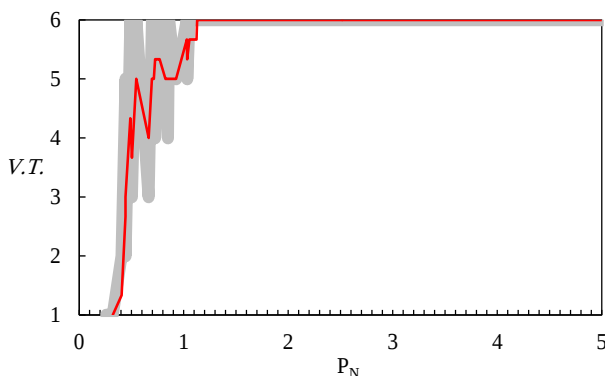


Fig. 8 Variation of V.T. vs. P_N

شکل 8 تغییرات مرتبه گرداب (V.T.) نسبت به P_N

¹ Vorticity

² Purely Stretching-Sustained Vortices (PSSV)

³ Non-Purely Stretching-Sustained Vortices (NPSSV)

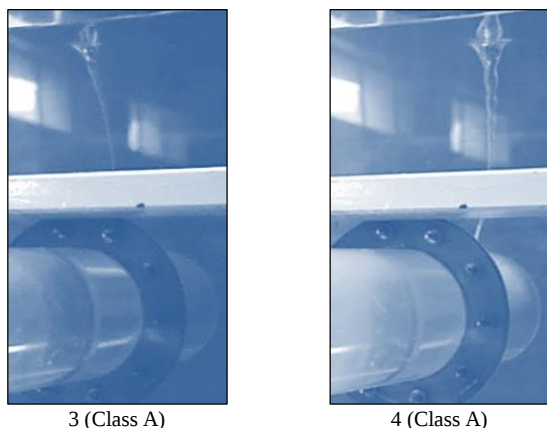


Fig. 11 Photographs of the vortex core development steps

شکل 11 تصاویر مراحل رشد هسته گرداب

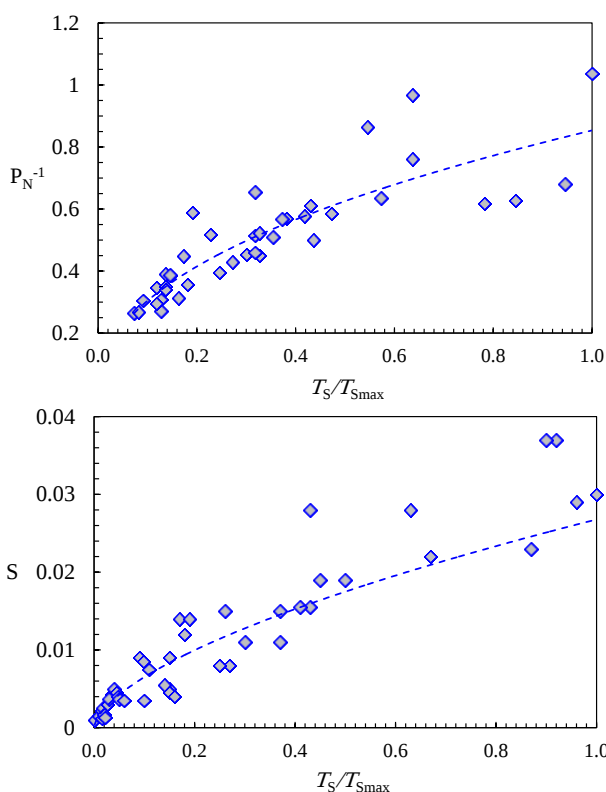


Fig. 12 Results of vortex formation time based on P_N and S

شکل 12 نتایج پارامتر زمان شکل‌گیری گرداب به‌ازای شاخص‌های P_N و S

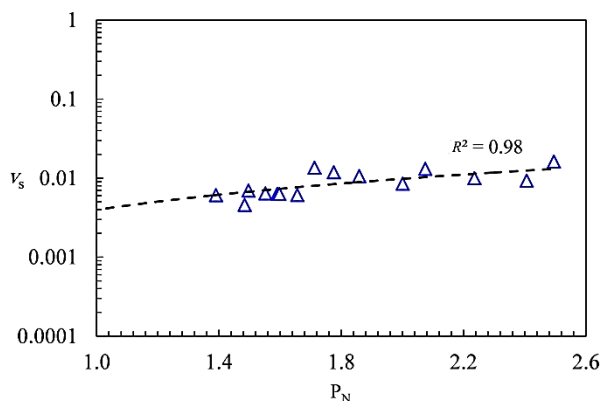


Fig. 13 Velocity of increasing of the air core depth versus P_N

شکل 13 نمودار سرعت افزایش عمق هسته هوا نسبت به شاخص P_N

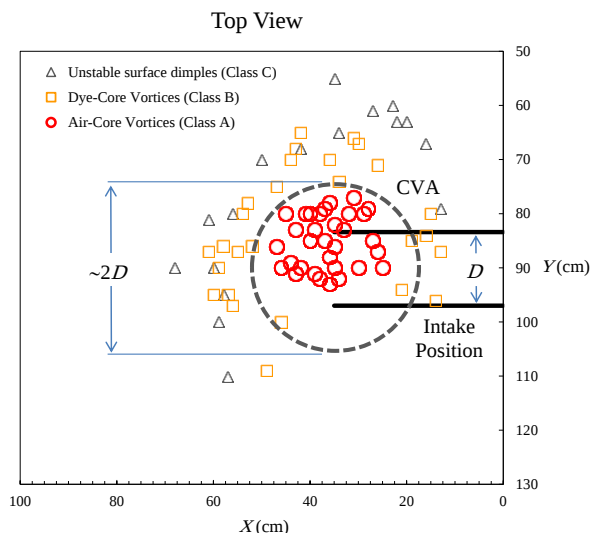


Fig. 9 Pattern of surface displacement of the vortex core

شکل 9 الگوی جابجایی هسته گرداب بر روی سطح آب

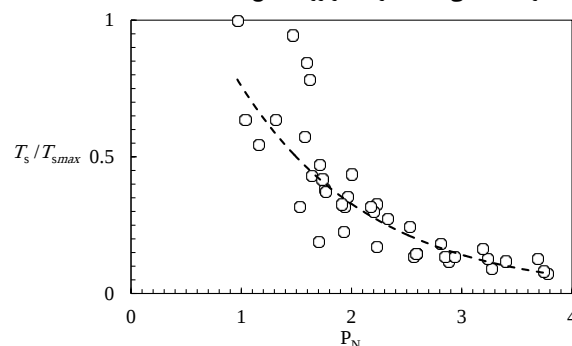


Fig. 10 Stability of type 6 vortex versus P_N

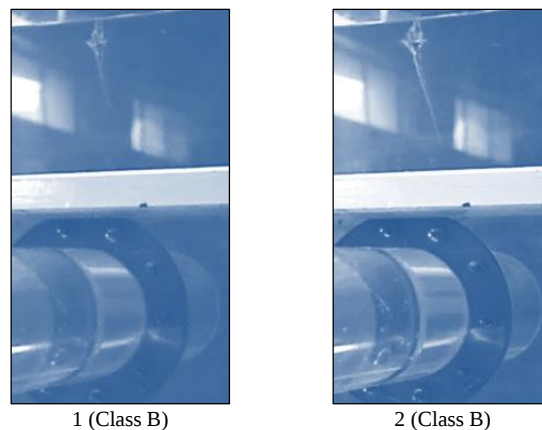
شکل 10 مدت‌زمان موردنیاز تشکیل گرداب نوع 6 به‌ازای شاخص P_N

بگونه‌ای که و با کاهش عمق استغراق و افزایش جریان حجمی آبگیر، هسته چرخشی گرداب سریع‌تر رشد می‌کند و در نتیجه هسته هوا با سرعت بیشتری خود را از سطح آب به دهانه آبگیر می‌رساند. سرعت پیشروی عمقی هسته هوا را می‌توان با پارامتر $v_s = S/T_s$ تقریب زد.

براساس نتایج آزمایشگاهی، نحوه تغییرات v_s نسبت به شاخص P_N مطابق "شکل 13" می‌باشد. با توجه ضریب همبستگی $R^2 = 0.98$ ، رابطه قابل پیشنهاد بین این دو پارامتر به‌صورت رابطه (8) خواهد بود.

$$v_s = 0.004 P_N^{1.30} \quad (9)$$

رابطه بالا برای یک آبگیر افقی در محدوده آزمایشی $1 < P_N \leq 2.5$ صادق است.



1 (Class B)

2 (Class B)

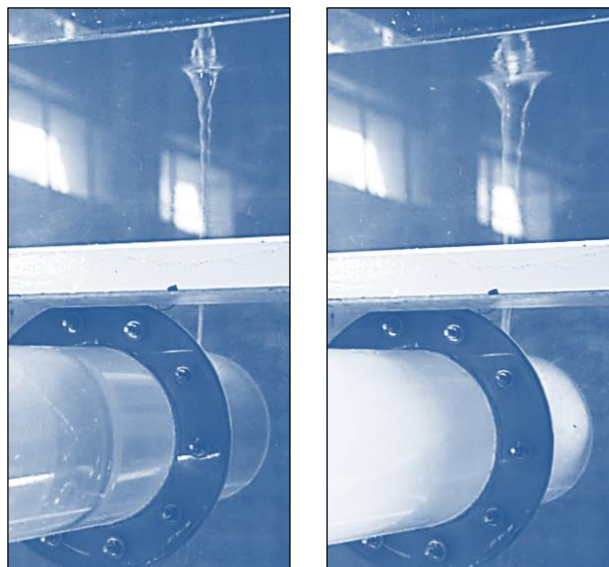


Fig. 14 Two different type 6 vortices in the present study

شکل 14 تصاویری از دو گرداب مرتبه 6 مختلف در این آزمایش‌ها

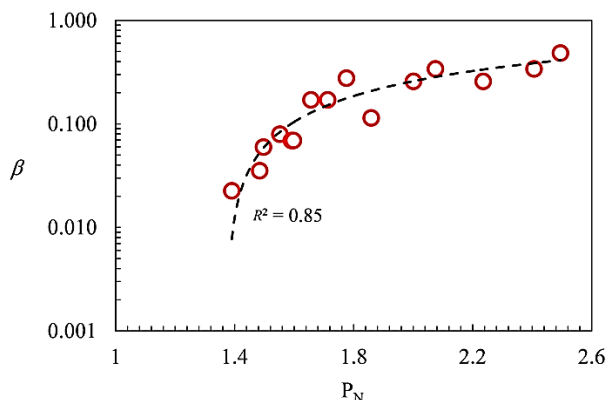


Fig. 15 Vortex-induced air entraining rate at intake versus P_N

شکل 15 نسبت حجمی هوای ورودی به آبگیر به ازای شاخص P_N

گرفته شود، با ضرب سطح مقطع ستون هوا در لحظه ورود به آبگیر، در سرعت جریان آبگیر، می‌توان حجم هوای مخلوط شده با جریان آبگیر را تخمین زد. در این آزمایش‌ها دامنه تغییرات Fr بین 3.3 تا 3.7 و دامنه تغییرات S_i/D بین 1.5 تا 2.4 در نظر گرفته شد. نتایج مقادیر اندازه‌گیری شده در این آزمایش‌ها در "شکل 15" نمایش داده شده است. در این شکل تغییرات مقدار β در برابر P_N رسم شده است.

با توجه به شکل 15 و ضریب همبستگی مناسب داده‌ها ($R^2 = 0.85$) رابطه زیر را می‌توان بین دو پارامتر P_N و β برقرار دانست:

$$\beta = 0.69 \ln P_N - 0.22 \quad (10)$$

همچنین در "شکل 16" نتایج به‌دست آمده از این تحقیق با نتایج قبلی ارائه‌شده در تحقیقات پادمانابان [22] و همچنین نتایج تحقیقات مولر و همکاران [4] مقایسه گردیده است. شایان ذکر است که در نمودار "شکل 16" $Fr^* = V_i / \sqrt{g S_i}$ تعریف عدد فرود آبگیر بر مبنای عمق استغراق است. دامنه تغییرات Fr^* در تحقیقات مولر و همکاران [4] بین 0.4 تا 0.8، و در تحقیقات حاضر بین 2 تا 3 می‌باشد.

در "شکل 16" خط‌چین قرمز رنگ، مجانبی است که حداکثر مقدار مشاهده شده β در آزمایش‌های پادمانابان [22] را نشان می‌دهد، به‌گونه‌ای

با رجوع به "شکل 10" و استناد به شواهد و مشاهدات آزمایشگاهی نکته مهم دیگری نیز به‌دست می‌آید و آن این‌که، در تخمین عمق استغراق بحرانی آبگیر باید مقیاس زمان نیز دخالت داده شود. به بیان دیگر، چنانچه مقیاس زمانی به اندازه کافی بزرگ در نظر گرفته شود، در وضعیت $P_N < 0.5$ نیز (مشروط به سپری شدن زمان موردنیاز)، آبگیر در معرض وضعیت بحرانی قرار خواهد گرفت. البته هسته هوای تشکیل شده در این شرایط به لحاظ ابعاد فیزیکی بسیار نازک و حجم هوای مخلوط شده با جریان نیز ناچیز است، ولی رفتار آن دائمی است.

3-3- مطالعه نرخ ورود هوا به داخل آبگیر

با ورود آبگیر به شرایط فوق بحرانی (Sc) که منجر به تشکیل گرداب‌های با هسته هوا می‌گردد، مخروط هوا به داخل آبگیر وارد می‌شود و جریان در قسمتی از دهانه آبگیر و یا سرتاسر مقطع ورودی، دوفازه (مخلوطی از آب و هوا) می‌شود. بسته به درصد هوای ورودی، از راندمان آبگیر کاسته می‌گردد. درصد هوای ورودی با شاخص $\beta = Q_a/Q_w$ بیان می‌شود که در آن Q_a جریان حجمی هوا و Q_w نرخ آبگذری آبگیر است [2]. یکی از وجوه تمایز گرداب‌های با هسته هوا (مرتبه 6) با یکدیگر، تفاوت در مقدار شاخص β است که ارتباط مستقیمی با قدرت گرداب مرتبه 6 دارد.

ورود هوا به داخل مجاری هیدرولیکی تحت فشار می‌تواند به تبعات نامطلوبی از لحاظ کارایی و ایمنی تأسیسات منجر شود، به‌گونه‌ای که حتی ورود مقدار کمی هوا ممکن است تا 1% از راندمان ماشین‌های هیدرولیکی بکاهد [2] و اگر β به 1.5% برسد، راندمان تا حدود 16% کاهش یابد [25] و زمانی که β به 4% برسد، راندمان به‌صورت نمایی افت خواهد کرد [2]. بسته به نوع ماشین هیدرولیکی، قرارگیری β بین 7% تا 20%، افت شدید راندمان و یا مسدود شدن کامل جریان را موجب خواهد شد (پمپ‌های محوری نسبت به پمپ‌های گریز از مرکز از این نظر آسیب‌پذیرتر هستند) [26]. در کنار این تبعات، محبوس شدن هوا در داخل تونل‌ها می‌تواند باعث ایجاد امواج فشاری شود و به لوله‌ها و مجاری حامل جریان آسیب جدی وارد سازد [27].

در تحقیق حاضر، مشاهدات و نتایج آزمایشگاهی نشان داد که متوسط قطر هسته هوا در گرداب‌های مرتبه 6 (با هسته هوا)، متناسب با افزایش شاخص P_N افزایش می‌یابد. نتیجه آن‌که، حجم هوای نفوذ یافته به داخل آبگیر نیز افزایش خواهد یافت.

در "شکل 14" تصاویر برداشت شده از دو گرداب مرتبه 6 مختلف در آزمایشگاه نشان داده شده است. در این شکل، گرداب سمت راست قوی‌تر از گرداب سمت چپ است (بدون نیاز به اندازه‌گیری مقدار v_θ و سپس بسته به موقعیت r ، استفاده از یکی از دو رابطه (2) یا (3) برای محاسبه شاخص قدرت گرداب (Γ)، تفاوت ابعاد فیزیکی هسته هوای گرداب در تصاویر سمت راست و چپ مؤید این نکته است که گرداب مرتبه 6 نشان داده شده در تصویر سمت راست، از گرداب مرتبه 6 در تصویر چپ سمت چپ قوی‌تر است). وجود حباب‌های ریز و متراکم هوا که باعث تغییر رنگ محسوس جریان در طول قابل توجهی از لوله آبگیر در تصویر سمت راست شده است نیز این موضوع را تأیید می‌کند، حال آن‌که در تصویر سمت چپ این تغییر رنگ موضعی و محدود است.

بخشی از آزمایش‌های پایانی این تحقیق به بررسی میزان ورود هوا به داخل آبگیر و ارتباط آن با عدد آبگیر اختصاص یافت. چنانچه سرعت ورود هوا به‌داخل آبگیر مساوی سرعت متوسط جریان آبگیر در این مقطع در نظر

رخداد هم‌چنان باقی است (آبگیر در وضعیت بحرانی و آستانه ورود دائمی هسته هوا به آبگیر قرار دارد). در وضعیت $P_N < 0.5$ آبگیر در میان مدت نسبت به وقوع گرداب‌های کلاس A ایمن است.

2. با افزایش P_N از میزان ناپایداری مکانی گرداب‌های سطح آزاد کاسته می‌شود، به‌گونه‌ای که در حالت $P_N \geq 1$ این ناپایداری بر روی سطح آب به دایره‌ای در نزدیک‌ترین فاصله نسبت به مرکز آبگیر و به قطر حداکثر دو برابر قطر لوله آبگیر محدود می‌شود. یکی از وجوه اهمیت این یافته در آن است که نشان می‌دهد طراحی سیستم‌ها و ادوات ضدگرداب بایستی عمدتاً بر روی این ناحیه متمرکز باشد.

3. با افزایش P_N مدت‌زمان لازم برای تشکیل کامل هسته هوا به‌صورت نمایی کاهش می‌یابد (سرعت ایجاد شرایط فوق بحرانی بیشتر می‌شود). براساس نتایج این بخش از آزمایش‌ها، رابطه‌ای به‌صورت $v_s = f(P_N)$ برای تخمین سرعت رشد هسته هوا برحسب عدد آبگیر پیشنهاد گردید. نتایج این بخش نشان داد که باید در پیش‌بینی و محاسبه پارامتر عمق استغرق بحرانی پارامتر زمان در نیز مدنظر قرار داده و در محاسبات طراحی وارد نمود.

4. با افزایش P_N ، مقدار نسبت حجمی هوای ورودی به آبگیر (β) افزایش می‌یابد. براساس نتایج آزمایش‌های این بخش، بین مقادیر P_N و β یک رابطه لگاریتمی برقرار گردید. همچنین برای تخمین میزان هوای ورودی به آبگیر برای محدوده $2 \leq Fr^* \leq 3$ رابطه مستقلى پیشنهاد شد و با نتایج محققین پیشین مقایسه گردید.

5- تقدیر و تشکر

نگارندگان این مقاله بر خود لازم می‌دانند که از همکاری آزمایشگاه هیدرولیک مؤسسه تحقیقات آب و وزارت نیرو و همچنین آزمایشگاه مکانیک سیالات دانشکده مهندسی مکانیک دانشگاه صنعتی امیرکبیر (پلی‌تکنیک تهران) به‌واسطه همکاری‌های آزمایشگاهی ارزنده، تقدیر و تشکر نمایند.

6- فهرست علائم

D	قطر لوله آبگیر
f_1, f_2	توابعی از هندسه آبگیر
Fr	عدد فرود آبگیر
Fr^*	عدد فرود آبگیر برحسب عمق استغرق
g	شتاب ثقل
P_N	متغیر ترکیبی آبگیر
Q_a	دبی حجمی هوا
Q	دبی حجمی آبگیر
Q_w	دبی حجمی آب
r	فاصله از مرکز گرداب
R	شعاع در مرز ناحیه غیر چرخشی گرداب
Re	عدد رینولدز آبگیر
S	نسبت عمق استغرق نسبی به عدد رینولدز آبگیر
S_c	عمق استغرق بحرانی آبگیر
S_{ci}	عمق استغرق در شرایط فوق بحرانی
S_i	عمق استغرق آبگیر
$(S/D)_c$	عمق استغرق بحرانی نسبی
T_s	پارامتر زمانی رشد گرداب
V_i	سرعت جریان آبگیر

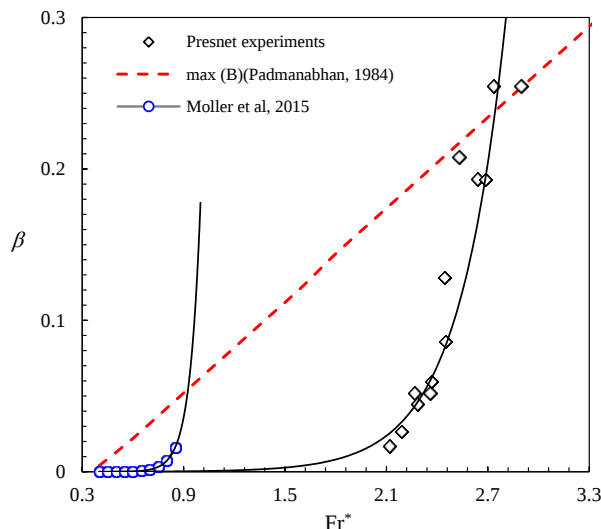


Fig. 16 Comparison between β in present and previous researches

شکل 16 مقایسه β در تحقیق حاضر با نتایج ارائه شده توسط محققین پیشین

که کلیه مقادیر آزمایشگاهی به‌دست آمده توسط وی در حالت‌های مختلف، به‌صورت پراکنده در ناحیه زیر این خط چین جای دارند [7].

مولر و همکاران [4] براساس نتایج آزمایشگاهی خود، رابطه تجربی زیر را برای پیش‌بینی مقدار β پیشنهاد نمودند:

$$\beta = 2 \times 10^{-8} \exp(16Fr^*) \quad (11)$$

نمودار "شکل 16" نشان می‌دهد که در محدوده $Fr^* \geq 0.9$ مقادیر حاصل از رابطه (10) از محدوده مجانب ترسیم شده توسط پادمانابان در مرجع [22] فراتر می‌رود. این در حالی است که با استفاده از نتایج تحقیق حاضر، رابطه زیر به‌دست می‌آید:

$$\beta = 2 \times 10^{-6} \exp(4.3Fr^*) \quad (12)$$

با توجه به "شکل 16" نتایج حاصل از رابطه (11) تا محدوده $Fr^* \approx 3$ هم‌چنان در محدوده مرز مجانب قرار دارد. با توجه به نحوه تعریف Fr^* می‌توان چنین استدلال نمود که تفاوت عمده در آزمایش‌های مرجع [4] با تحقیقات حاضر، مربوط به اختلاف در دامنه مقادیر اعداد آبگیر می‌باشد.

4- جمع‌بندی و نتیجه‌گیری

گرداب‌های با سطح آزاد پدیده‌های محدودکننده‌ای در انواع آبگیرهای صنعتی و تأسیسات هیدرومکانیکی وابسته به آن به‌شمار می‌روند. علی‌رغم این‌که مطالعات زیادی تاکنون در رابطه با شناخت رفتار و ویژگی‌های این دسته از گرداب‌ها انجام شده است، ولی این موضوع همچنان یکی از موضوعات تحقیقاتی فعال از منظر دینامیک سیالات کاربردی است که تحقیقات کاربردی در حوزه‌های مختلف آن ادامه دارد. بر همین اساس، در این تحقیق نتایج مطالعات آزمایشگاهی انجام شده در زمینه دینامیک گرداب‌های با هسته هوا و همچنین میزان هوای داخل شده به یک آبگیر افقی ارائه گردید. دستاوردهای این تحقیق را می‌توان به‌ترتیب زیر خلاصه نمود:

1. با تعریف متغیر عدد آبگیر (P_N) به‌صورت $P_N = Fr_i(S_i/D)^{-1}$ ، از این شاخص برای تحلیل و پیش‌بینی شرایط بحرانی در آبگیر مورد مطالعه استفاده شد. بر این اساس، در حالت $P_N \geq 1$ ، آبگیر کاملاً مستعد تشکیل گرداب با هسته هوا (گرداب‌های کلاس A) است و در وضعیت فوق‌بحرانی (ورود پیوسته هسته هوا به آبگیر) قرار دارد. در ناحیه $0.5 \leq P_N < 1$ احتمال وضعیت فوق‌بحرانی تا حد زیادی کاسته می‌شود، ولی زمینه این

- [11] H. Sarkardeh, E. Jabbari, A.R. Zarrati, S. Tavakkol, Velocity field in a reservoir in the presence of an air-core vortex, *Journal of Water Management (ICE)*, Vol. 164, No. 4, pp. 193–200, 2013.
- [12] M. Azarpira, H. Sarkardeh, S. Tavakkol, R. Roshan, H. Bakhshi. Vortices in dam reservoir: A case study of Karun III dam, *Journal of Sādhānā*, Vol. 39, No. 5, pp. 1201-1209, 2014.
- [13] M. R. Khanarmuei, H. Rahimzadeh, H. Sarkardeh, Investigating the effect of intake withdrawal direction on critical submergence and strength of vortices, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 14, No. 10, pp. 35-42, 2014. (In Persian)
- [14] G. S. Constantinescu, V. C. Patel, A numerical model for simulation of pump intake flow and vortices, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 124, No. 5, pp. 123-134, 1998.
- [15] H. Sarkardeh, A. R. Zarrati, E. Jabbari, M. Marosi, Numerical simulation and analysis of flow in a reservoir in the presence of vortex, *Journal of Engineering Applications of Computational Fluid Mechanics*, Vol. 8, No. 4, pp. 598–608, 2014.
- [16] B. Khadem-Rabe, S. H. Ghoreishi-Najafi, H. Sarkardeh, Numerical simulation of anti-vortex devices at water intakes, *Journal of Water Management (ICE)*, Vol. 170, No. 3, pp. 1-12, 2016.
- [17] B. Khadem-Rabe, S. H. Ghoreishi-Najafi, H. Sarkardeh, Numerical Simulation of Air-Core Vortex at Intake, *Journal of Current Science*, Vol. 112, No. 11, pp. 435-448, 2017.
- [18] H. O. Anwar, J. A. Weller, M. B. Amphlett, Similarity of free vortex at horizontal intakes, *Journal of Hydraulic Research*, Vol. 16, No. 2, pp. 95–105, 1978.
- [19] W. J. M. Rankine, *A Manual of Applied Mechanics*, pp. 630-670, London, R. Griffen., 1861.
- [20] S. M. Borghei, A. R. Kabiri-Samani, Effect of anti-vortex plates on critical submergence at a vertical intake, *Journal of Scientia Iranica*, Vol. 17, No. 2, pp. 89-95, 2010.
- [21] L. R. Daggett, G. H. Keulegan, Similitude in free surface vortex formations, *Journal of Hydraulics Engineering*, Vol. 100, No. 11, pp. 561-81, 1974.
- [22] M. Padmanabhan, G. E. Hecker, Scale effect in pump sump models, *Journal of Hydraulic Division*, Vol. 110, No. 10, pp. 1540-1556, 1984.
- [23] J. A. Odgaard, Free-surface air core vortex, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 112, No. 7, pp. 610-620, 1986.
- [24] R. Carrière, G. Kopp, R. Baddour, Stretching-sustained intake vortices, *Journal of Hydraulic Research*, Vol. 47, No. 4, pp. 486-491, 2009.
- [25] B. Papillon, J. Kirejczyk, M. Sabourin, Atmospheric air admission in hydroturbines, *HydroVision International*, Charlotte, North California, USA, 2000.
- [26] A. Poulikkas, Effects of entrained air on the performance of nuclear reactor cooling pumps, *Proceedings of Information Technology and Electro-technology for the Mediterranean Countries Conference (MEleCon)*, pp. 1028-1031, 2000.
- [27] L. Zhou, D. Liu, B. Karney, Investigation on hydraulic transients of two entrapped air pockets in a water pipeline, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 139, No. 9, pp. 949-959, 2013.

 v_0 سرعت مماسی v_s سرعت رشد ستون هوا We عدد وبر آبگیر

علایم یونانی

 β نسبت حجمی ورود هوا به آبگیر Γ گردندگی گرداب Γ_N عدد گردندگی ν لزجت سینماتیکی ρ چگالی (دانسیته) آب σ کشش سطحی بین آب و هوا

7- مراجع

- [1] F. Suerich-Gulick, S. J. Gaskin, M. Villeneuve, É. Parkinson, Characteristics of Free Surface Vortices at Low-Head Hydropower Intakes, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 140, No. 2, pp. 291-299, 2014.
- [2] G. Möller, M. Detert, R. M. Boes, Air entrainment due to vortices: State-of-the-art, *2nd International Association of Hydraulic Engineering Europe Congress*, Munich, Germany, IAHR Press, pp. B16, 2012.
- [3] J. Keller, G. Möller, R. M. Boes, PIV measurements of air-core intake vortices, *Journal of Flow Measurement and Instrumentation*, Vol. 40, No. 4, pp. 74–81, 2014.
- [4] G. Möller, M. Detert, R. M. Boes, Vortex-Induced Air Entrainment Rates at Intakes, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 141, No. 11, pp. 1-8, 2015.
- [5] S. M. Amiri, A. R. Zarrati, R. Roshan, H. Sarkardeh, Surface vortex prevention at power intakes by horizontal plates, *Journal of Water Management (ICE)*, Vol. 164, No. 4, pp. 193-200, 2011.
- [6] L. Rahm, *Flow Problems with Respect to Intakes and Tunnels of Swedish Hydro-Electric Power Plants*, Bulletin, No. 36, Institution of hydraulic at the Royal Institute of Technology, Stockholm, Sweden, 1953.
- [7] J. Knauss, Prediction of critical submergence, swirling flow problems at intakes, *IAHR Hydraulic Structures Design Manual*, Vol. 1, Balkema, Rotterdam, Netherlands, pp. 57–76, 1978.
- [8] H. Sarkardeh, A. R. Zarrati, R. Roshan, Effect of intake head wall and trash rack on vortices, *Journal of Hydraulic Research*, Vol. 48, No. 1, pp. 108-112, 2010.
- [9] J. S. Guilliver, A. J. Rindels, Weak vortices at vertical intakes, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 113, No. 9, pp. 1101-1116, 1987.
- [10] H. Sarkardeh, A. R. Zarrati, E. Jabbari, R. Roshan, Discussion of prediction of intake vortex risk by nearest neighbors modeling, *Journal of Hydraulic Engineering*, Vol. 137, No. 6, pp. 701–705, 2012.