گزارش کوتاہ علمی



نشریه پژوهش های حفاظت آب و خاک جلد بیست و سوم، شماره دوم، ۱۳۹۵ http://jwsc.gau.ac.ir

بررسی تغییرات افت انرژی جریان عبوری از سرریز- دریچه نیماستوانهای با چرخش حول مرکز

*فروغ علىزاده صنمى'، محسن مسعوديان' و مجتبى صانعى"

^ادانشجوی دکتری آب و سازه هیدرولیکی، دانشگاه علم و صنعت ایران، ^تدانشیار گروه مهندسی آب، دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری، ^تدانشیار پژوهشی گروه مهندسی رودخانه و سواحل، پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری تاریخ دریافت: ۹۳/۴/۸ ؛ تاریخ پذیرش: ۹۴/۲/۸

چکیدہ

مقدمه: کاربرد سازه استوانهای و نیماستوانهای نسبت به سازههایی با اشکال دیگر (مثلثی، مستطیلی و ...) دارای مزایایی چون هزینه کم، طراحی آسان، سهولت ساخت و ضریب دبی بالاتر میباشد. سرریز - دریچه نیماستوانهای یکی از سازههای کنترل و تنظیم سطح آب بوده که بهعلت تداخل جریان عبوری همزمان از روی سرریز و زیر دریچه، سبب پیچیده شدن رفتار جریان اطراف خود میگردد، از طرفی شناخت رفتار جریان در بالادست و پاییندست سازه میتواند نقش بهسزایی در طراحی صحیح و اصولی آن ایفا نماید. همچنین پژوهشگران زیادی برای بررسی مشخصات هیدرولیکی جریان در سازههای ترکیبی برآمدند. بنابراین پژوهش حاضر به بررسی آزمایشگاهی افت انرژی جریان عبوری از سرریز - دریچه نیماستوانهای متمرکز شده است.

مواد و روشها: آزمایشها در یک کانال آزمایشگاهی مستطیلی به طول ۸ متر، عرض ۲۸۲۰ متر و عمق ۲/۳ متر بر بستر صاف در آزمایشگاه پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری، با استفاده از مدلهای فیزیکی با قطرهای ۷۰، ۱۲۰ و ۱۶۰ میلیمتر در ارتفاع بازشدگیهای مختلف بین صفر تا شعاع سازه و در دبیهای متفاوت انجام شدهاند. نسبت ارتفاع سازه به عرض کانال محدوده ۰/۵۷ > D/B > ۰/۵۸ و جریان ورودی در محدوده ۰/۵۵ > Fr > ۰/۰۸ می باشد.

یافتهها: نتایج پژوهش نشان میدهند در تمام زوایای قرارگیری سازه پارامتر بیبعد H_f/H در هر دو حالت انحناء بالادست و پاییندست با افزایش عدد فرود و پارامتر بیبعد H/P بهصورت خطی کاهش مییابد. در یک (H/P) و عدد فرود ثابت، پارامتر بیبعد (H_f/H) در حالتی که انحنا سرریز- دریچه نیماستوانهای بهسمت بالادست میباشد بهعلت جمعشدگی تدریجی خطوط جریان و در نتیجه کاهش افت ورودی کمتر از حالتی است که انحنا سرریز-دریچه نیماستوانهای بهسمت پاییندست است. همچین نتایج نشان دادند که علاوه بر زاویه قرارگیری انحنای نیماستوانه نسبت به افق، قطر سازه نیز بر میزان افت انرژی عبوری از سازه ترکیبی نیم- استوانهای مؤثر میباشد. نتیجه گیری: پارامترهای هندسی و انحنای سازه مدل سرریز دریچه در ضریب آبگذری نقش اساسی دارند.

واژههای کلیدی: افت، سازه نیماستوانه، هیدرولیک جریان، سرریز – دریچه

* مسئول مكاتبه: forough_alizadeh@civileng.ac.ir

مؤثر بر ضريب دبي سرريز استوانهاي در کانال آزمایشگاهی کوچک پرداختند و نتیجه گرفتند که ضریب دبی عبوری از سرریز استوانهای با افزایش پارامترهای بدون بعد $\frac{H_w}{p}$ (نسبت هد آب روی سرریز به شعاع سرریز)، $\frac{H_w}{H}$ (نسبت هد آب روی سرريز به عمق بالادست)، Re (عدد رينولدز) و We (عدد وبر) افزایش می یابد (۴). قره گزلو و همکاران (۲۰۱۳) به بررسی آزمایشگاهی ضریب دبی مدل ترکیبی سرریز – دریچه استوانهای و نیماستوانهای در کانالها کوچک پرداختند؛ نتایج پژوهش آنان نشان داد در هر سه حالت با افزایش مقادیر بیبعد نسبت عمق بالادست جریان به میزان بازشدگی دریچه و نسبت عمق بالادست جريان به قطر استوانه ضريب دبي افزایش می یابد. همچنین در یک ثابت، ضریب دبی استوانه كامل تقريباً برابر با ضريب دبي نيماستوانه با انحنا در بالادست و حدود ۱۲ درصد بیشتر از ضریب دبی نیماستوانه با انحنا در پاییندست است و برای هر سه حالت در محدوده آزمایش ها ضریب دبی بین ۹۶–۳۸ درصد متغیر است (۲).

مواد و روشها

آزمایش ها روی مدل نیم استوانه ای در دو حالت انحناء بالادست و پایین دست برای زوایای صفر تا ۶۰ درجه نسبت به محور افقی، در فلومی با مقطع عرضی مستطیلی و افقی به طول ۸ متر، عرض ۲۸۲/۰ متر و ارتفاع ۳/۰ متر بر بستر صاف و صلب واقع در آزمایشگاه پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری انجام گرفت. جریان آب در یک سیکل بسته که شامل اجزای نشان داده شده در شکل ۱ می باشد، جاری گردید. مقدمه

سرریزها و دریچهها از جمله سازههای کنترلکننده جریان هستند که بهطور عمده بهعلت داشتن روابط ساده و نسبتاً دقیق در اندازهگیری جریان و کنترل سطح آب کاربرد بیشتری دارند و در شکلها و با نحوه عملکردهای متفاوتی در محلهای مانند روی تاج سرریزهای اوجی و خروج آب از دریاچه به رودخانه و کانال مورد استفاده قرار میگیرند.

مظلومشهر کی و هنر (۲۰۱۲) به بررسی خصوصیات هیدرولیکی سرریزهای جانبی استوانهای و نیماستوانهای پرداختند، نتایج آزمایشهای آنان نشان داد که بهدلیل عدم جدایش جریان از بدنه سرریز، ضریب دبی جریان در سرریزهای جانبی استوانهای و نیماستوانهای نسبت به سایر سرریزهای لبهپهن افزایش می یابد که این افزایش تا ٪۴۰ هم مشاهده گردید و مشخص شد که با افزایش بار آبی پشت سرریز ضریب دبی افزایش مییابد. بنابراین جریان سرریزهای استوانهای و نیماستوانهای بهصورت سرریز جانبی در مقایسه با سرريزهاي جانبي لبه پهن، ضمن كاهش در طول سرريز، افزايش راندمان هيدروليكي و كاهش هزینههای جانبی را به دنبال دارد (۵). مسعودیان و همکاران (۲۰۱۲) در مورد اثر زاویه قرارگیری سازه ترکیبی سرریز - دریچه نیماستوانهای بر میزان افت انرژی جریان در کانالهای کوچک پرداختند. بررسی آنان نشان داد کمترین افت انرژی جریان بهترتیب در زوایای ۰، ۱۸۰ درجه ایجاد می گردد که این کمینه بودن افت بهدلیل وجود انحنا در بالادست و در پاييندست ميباشد، همچنين كمتر بودن افت انرژي زاویه صفر درجه نسبت به و ۱۸۰ درجه نشاندهنده این امر میباشد که افت سرریز بیشتر از دریچه است (۳). مسعودیان و قرهگزلو (۲۰۱۲) در پژوهشی به بررسی آزمایشگاهی پارامترهای هندسی و هیدرولیکی



شکل ۱- شمای توصیفی فلوم آزمایشگاه پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری. Figure 1. A plan of flume (SCWMRI).

صفحات آرام کننده و توری مشبک استفاده و سازه در اواسط کانال نصب گردید. سیستم هیدرولیکی مورد مطالعه یک جریان دائمی- متغیر سریع میباشد. آزمایشهای مربوط به هر قطر حداقل در ۶ دبی صورت گرفته و در هر دبی ارتفاع آب روی سرریز مثلثی جهت اندازه گیری دبی ورودی، عمق آب در بالادست سازه (در فاصلهای حدود ۳ تا ۵ برابر ارتفاع آب روی سرریز از تاج سرریز، جهت ثابت شدن سطح آب در کانال (فرنچ، ۱۹۸۷)، (۱)) و عمق پایاب توسط عمق سنج با دقت ۱/۰± میلی متر برداشت شد. شکل های ۲ شمای توصیفی مدل نیم استوانه ای را نمایش میدهد. آزمایش ها برای سه قطر ۷۰، ۱۲۰ و ۱۶۰ میلی متر، در دمای معمولی آزمایشگاه انجام شده است. نسبت ارتفاع سازه به عرض کانال محدوده ۷/۵۷ > D/B > ۲۰/۵۷ را پوشش داده است. آزمایش ها در شرایط جریان آزاد انجام شده و جریان ورودی محدوده اعداد فرود ۵/۵۰ > Fr > ۲۰۱۲ را در برگرفته رینولدز ۲۰۰۰۰۰ Re > ۲۵۰۰۰ را در برگرفته است. به عبارت دیگر، جریان ورودی زیربحرانی و آشفته بوده است. محدوده دبی مورد مطالعه ۲۷–۲ لیتر بر ثانیه بوده و دبی ورودی به فلوم به وسیله یک سرریز مثلثی ۹۰ درجه واسنجی شده اندازه گیری شد.



شکل ۲– مقطع سرریز دریچه نیم/ستوانهای در حالت انحنا به بالادست و انحنا به پاییندست. به سومیه مسلم میسود مسیمه سومیه وسه دامه منامه و میزید اوونیا منابع زیرو و ماه که میند.

Figure 2. Section of the semi-cylindrical wire-gate in the upstream curve and downstream curve.

در بالادست (m/s)، δ : اندازه فشردگی (m)، g: شتاب ثقل (m/s²)، σ : کشش سطحی (M/m)، μ : لزوجت دینامیکی (ρ .(N.s/m²)، ρ : جرم مخصوص سیال (Kg/m³)، S_0 : شیب فلوم (m/m)، B: عرض فلوم (m)، B: میزان بازشدگی دریچه (m)، θ : زاویه قرارگیری سازه ترکیبی نسبت به افق (درجه)، H_d : عمق پایاب (m)، C_d : ضریب دبی، f_f : افت انرژی (m).

$$\begin{split} f_1(Fr, We, \operatorname{Re}, \frac{\delta}{H}, \frac{B}{H}, \frac{a}{H}, \frac{H}{P}, \frac{H_w}{H}, \frac{D}{H}, \\ \theta, \frac{H_d}{H}, C_d, \frac{H_f}{H}) = 0 \end{split} \tag{(f)}$$

نتايج و بحث

شکلهای ۳ و ۴ نمودار تغییرات عدد فرود در مقابل پارامتر بی بعد $rac{\mathrm{H_f}}{\mathrm{u}}$ (افت به عمق آب بالادست) را در زوایای مختلف قرارگیری برای قطرهای ۷۰ و ۱۲۰ میلیمتر در حالت انحنا رو به بالادست و انحنا رو به پاييندست نشان مىدھند. ھمانطور كە مشاھدە می گردد در تمام زوایای مورد آزمایش در محدوده صفر تا ۶۰ درجه، با افزایش عدد فرود، در هر دو حالت انحنا رو به بالادست و انحنا رو به پاییندست، پارامتر بیبعد Hf روند کاهشی و خطی داشته، که این روند در تمامی قطرهای مورد مطالعه دیده میشود. همچنین در یک عدد فرود ثابت، میزان پارامتر بیبعد H_f در حالت انحنا به سمت پاییندست بیشتر از حالتی است که انحنای سازه بهسمت بالادست می باشد. می توان اینگونه استنتاج کرد که اثر هدایت خطوط جریان در بالادست سرریز- دریچه بر میزان افت انرژی مؤثر میباشد یعنی انحنای نیماستوانهای سبب هدايت تدريجي خطوط جريان بهسمت سريز و دریچه و کاهش شیب خطوط در مقطع ورودی و در **اصول و روابط مورد استفاده در محاسبات**: مقدار انرژی موجود در هر مقطع از جریان از یک کانال باز را می توان به صورت رابطه ۱ بیان نمود:

$$Total_{energy} = y + \frac{V^2}{2g} + Z \tag{1}$$

در تحلیل و تفسیر مسائل مربوط به کانال روباز، مفهوم انری مخصوص راهنما و کلید مناسبی برای حل بسیاری از پدیدههای هیدرولیکی میباشد که با استفاده از رابطه ۲ محاسبه میشود:

$$H_{1} + \frac{\alpha V_{1}^{2}}{2g} = H_{2} + \frac{\alpha V_{2}^{2}}{2g} + \Delta Z + h_{f} \qquad (\Upsilon)$$

که در آن، H_1 : عمق آب در مقطع ۱ (متر)، V_1 : سرعت آب در مقطع ۱ (متر بر ثانیه)، H_2 : عمق آب در مقطع ۲ (متر)، V_2 : سرعت آب در مقطع ۲ (متر بر ثانیه)، $Z\Delta$: اختلاف ارتفاع بین مقطع ۱ و ۲ و در نهایت h_f : افت انرژی بین مقطع ۱ و ۱ست. در پژوهش حاضر با توجه به افقی بودن کانال آزمایشگاهی $Z\Delta$ برابر صغر است و α : ضریب تصحیح انرژی که در مقاطع مورد نظر برابر یک در نظر گرفته شده است.

بر اساس خصوصیات هندسی، سینماتیکی و دینامیکی جریان، عوامل موثر در دبی جریان را میتوان طبق رابطه ۳ نوشت و با استفاده از آنالیز ابعادی و ترکیب گروههای بدون بعد رابطه ۴ بهدست میآید:

$$f_0(H, H_w, P, V, \delta, g, \sigma, \mu, \rho, S_0, B, a, \theta, D, C_d, H_d) = 0$$
(7)

پارامترهای ذکر شده عبارتند از: H: عمق آب در بالادست سازه (m)، H_w هد آب بالای سازه ترکیبی (m)، P: طول تصویر سازه (m)، V: سرعت جریان

θ=30°, Upstream

θ=60°, Upstrea

الحتا به بالادست .θ=45° . Upstream

نتیجه کاهش مقاومت در برابر جریان و افت ورودی میگردد، در جدول ۱ افت نسبی برای زوایای مورد

بررسی با تفکیک حالت انحنا بهسمت بالادست و پاییندست، آورده شده است.





شکل ٤– پارامتر بی.بعد H_H در مقابل عدد فرود برای زوایای مختلف و قطر ۱۲۰ میلی.متر.

شکل ۳– پارامتر بی,بعد H_f در مقابل عدد فرود برای زوایای مختلف و قطر ۷۰ میلیمتر.

Figure 4. $\frac{H_{f}}{H}$ dimensionless parameter against Froude number, for different angles and diameters of 120 mm.

Figure 3. $\frac{H_f}{H}$ dimensionless parameter against Froude number, for different angles and diameters of 70 mm.

Table 1. Head loss for different diameters and angle upstream curve and downstream curve.			
	افت نسبی در حالت انحنا به سمت پایین دست head loss for downstream curve	افت نسبی در حالت انحنا به سمت بالادست head loss for upstream curve	زاویه angle
	0.47-0.66	0.47-0.66	صفر درجه 0 degree
	0.59-0.82	0.56-0.76	۳۰ درجه 30 degree
	0.61-0.85	0.59-0.78	۴۵ درجه 45 degree
	0.65-0.84	0.59-0.82	۶۰ درجه 60 degree

جدول ۱– افت نسبی برای زوایای مورد بررسی در حالت انحنا به بالادست و پاییندست.

0.95

0.85

درجه، با افزایش قطر، پارامتر بی بعد $\frac{H_f}{H}$ کاهش می یابد که می توان این گونه تحلیل نمود که در مدل ترکیبی سرریز – دریچه، اثر دریچه بر میزان عمق آب بالادست و ضریب دبی بیش تر است و وقتی که لبه دریچه دارای انحنا می گردد به دلیل هرچه بیش تر انطباق خطوط جریان با شکل سازه ضریب دبی آن بیش تر شده و در نتیجه میزان افت کم تر می گردد.

شکلهای ۵ و ۶ که به نمایندگی از زوایای ۶۰ درجه (حالت سرریز– دریچه، انحناء پاییندست) انتخاب گردیدهاند؛ تغییرات پارامتر بی بعد Hf در مقابل عدد فرود برای قطرهای ۷۰، ۱۲۰ و ۱۶۰ میلی متر نشان می دهد. همان طور که مشاهده می شود با کاهش عدد فرود پارامتر بی بعد Hf به صورت خطی کاهش می یابد. همچنین در یک عدد فرود ثابت در زاویه ۶۰



شکل ٦- پارامتر بی بعد $\frac{H_{f}}{H}$ در مقابل عدد فرود برای قطرهای مختلف و زاویه ٦٠ (انحنا به پایین دست).



شکل ۵– پارامتر بی.بعد <mark>H</mark>_H در مقابل عدد فرود برای قطرهای مختلف و زاویه ٦٠ درجه (انحنا به بالادست).

Figure 5. a/H dimensionless parameter against

discharge coefficient, for different diameters and 60

angle, Upstream curve.

Figure 6. a/H dimensionless parameter against discharge coefficient, for different diameters and 60 angle, Downstream curve.

انحنای سازه بهسمت بالادست است کمتر از حالتی است که انحنای سازه به سمت پایین دست می باشد؛ می توان اینگونه استنتاج کرد در حالت انحنا رو به بالادست، انحنای بیشتری از سازه نسبت به زوایای دیگر در برابر جریان آب قرار گرفته و در نتیجه انحنای خطوط جریان افزایش و افت جریان عبوری كاهش مىيابد. شکلهای ۷ و ۸ تغییرات پارامتر بی بعد Hf در مقابل پارامتر بیبعد H را در زوایای مختلف قرارگیری برای قطرهای ۷۰ و ۱۲۰ میلیمتر در حالت انحنا رو به بالادست و انحنا رو به پاییندست نشان می دهند. همان طور که مشاهده می گردد با افزایش پارامتر بی بعد . بارامتر بی بعد $\frac{H_f}{H}$ به صورت خطی کاهش می یابد. همانطور که مشاهده می شود در شرایط ثابت و کنترل شده برای هر دو حالت انحنای سازه، $\frac{\mathrm{H_{f}}}{\mathrm{H}}$ در حالتی که



شکل ۷- پارامتر بی بعد $\frac{\mathrm{H}_{\mathrm{f}}}{\mathrm{H}}$ در مقابل پارامتر بی بعد $\frac{\mathrm{H}}{\mathrm{p}}$ برای شکل ۸- پارامتر بی بعد $\frac{\mathrm{H}_{\mathrm{f}}}{\mathrm{H}}$ در مقابل پارامتر بی بعد $\frac{\mathrm{H}}{\mathrm{p}}$ برای زوایای مختلف و قطر ۱۲۰ میلیمتر.

Figure 8. $\frac{H_f}{H}$ dimensionless parameter against $\frac{H}{P}$ dimensionless parameter, for different angle and diameters of 120 mm.



زوایای مختلف و قطر ۷۰ میلیمتر.

Figure 7. $\frac{H_f}{H}$ dimensionless parameter against $\frac{H}{P}$ dimensionless parameter, for different angle and diameters of 70 mm.

(رسوبات) را از زیر سازه سبب میگردد. کاربرد و نحوه اجراء سازه دریچه نیماستوانهای با قابلیت دوران حول محور مرکزی به گونهای است که در شرایط کمآبی، که دبی جریان در کانال کمتر از دبی طراحی میباشد؛ سازه تنظیمکننده مزبور چرخانده میشود و سازه به کف کانال می چسبد (در زوایای که حالتهای سرریز ایجاد میگردد، a ،a = 0: ارتفاع بازشدگی دریچه) و در این حالت آب پشت سازه بالا آمده بهگونهای که عمق آب در محل آبگیرهای موجود در بالادست سازه تأمین شده و امکان آبگیری در حد ظرفیت طراحی حاصل می گردد. به علاوه در شرایطی که دبی جریان در کانال حداکثر میباشد بهطور نمونه در شرایط سیلابی و یا تخریب سازههای بالادست، سازه پیشنهادی چرخانده شده و روی زاویهای که حداکثر بازشدگی را ایجاد مینماید قرار گرفته و حالت دریچه را ایجاد مینماید که در این شرایط سازه کمترین افت را در مسیر جریان ایجاد نموده و کانال اصلی آب را با حداکثر ظرفیت خود عبور میدهد (زاویه صفر درجه). همچنین در شرایطی که جریان حاوی مواد معلق و رسوبات فراوان میباشد سازه در حالت سرریز – دریچه با ارتفاع بازشدگیهای مختلف (R ،0 < a < R : شعاع سازه) بر حسب میزان دبی تنظیم میگردد که در این صورت تراز سطح آب در محل آبگیرهای موجود در بالادست سازه در حد ثابت تأمین شده و امکان آبگیری در حد ظرفیت طراحی همواره میگردد و هم امکان تخلیه آسان مواد معلق از روی سازه و رسوبات از زیر دریچه بهطور همزمان فراهم مي گردد.

نتیجه گیری کلی

یکی از سازههایی که در کانالها میتواند جایگزین سرریز و دریچه شود، سازه ترکیبی سرریز – دریچه میباشد. سرریز – دریچه نیماستوانهای بهدلیل

کاربرد: همان طور که در قسمت مقدمه مقاله بدان اشاره گردید، در هر پروژه آبیاری، اندازهگیری حجم آب مورد نیاز جهت مصارف کشاورزی حائز اهمیت بسیار میباشد و در این راستا عملکرد صحیح سازههای کنترل و اندازهگیری جریان می تواند نقش مؤثری را ایفا نماید. از آنجا که هر یک از سازههای موجود مانند: دریچههای آمیل، آویس، آویو؛ سرریزهای نوک اردكي، لبه پهن، لبه تيز، استوانهاي، سرريز - دريچههاي لبه تيز، لبه پهن و ... تنها در شرايط خاصي قادر به کنترل و تنظیم سطح آب میباشند و نیز در موارد متعدد، با مشکلاتی همچون ایجاد خطای بیش از حد مجاز، امکان دستکاری، تعرض و همچنین سرقت، نیاز به نیروی متخصص برای بهرهبرداری، عدم دقت کافی جهت اندازهگیری دبی و مقرون به صرفه نبودن از لحاظ اقتصادی در حین بهرهبرداری مواجه هستند، سازه سرریز- دریچه نیماستوانهای با محور دوران حول مركز، بەدلىل قابلىت چرخش حول مركز بە نحوه ساده تبدیل به سازههای سرریز، سرریز - دریچه و دریچه با ارتفاعهای بازشدگی مختلف (با چرخش خود بازشدگی در دامنه صفر الی شعاع سازه در ناحیه دریچه، ایجاد مینماید) مورد نیاز در مواقع لزوم جهت تنظیم هرچه دقیقتر سطح آب و تأمین عمق آب در محل آبگیرها، پاییندست مخازن و آبگیر کانال و یا برای آبگیری کانالهای درجات پایینتر و آبگیر واحدهای مزارع در شرایطی که مقدار دبی جریان در کانال اصلی کمتر از دبی طراحی بوده و در نتیجه تراز سطح آب کمتر از تراز سطح آب طراحی است، پیشنهاد می گردد. از دیگر مزایای آن می توان به سهولت عبور اجسام شناور، اقتصادی بودن، سهولت طراحی و ضریب دبی عبوری بالا نسبت به سایر سازههای ترکیبی جایگزین شونده اشاره نمود. همچنین بهکار بردن این مدل، عبور مواد شناور (چوب، یخ و ...) را از روی سازه و مواد قابل تهنشین شدن

بهترتیب در زوایای صفر و ۳۰ درجه رخ داده است. بهعلاوه نتایج نشان دادند که انحنای رو به بالادست تأثیر بیشتری در میزان کاهش افت انرژی عبوری نسبت به انحنای رو به پاییندست دارد زیر منحنی بودن دیواره بالادست سبب جمع شدن تدریجی خطوط جریان گشته که حالت آیرودنامیکی به مقطع ورودی داده و مقاومت در برابر جریان و اقت انرژی کاهش مییابد. انحنای سطح سرریز و در نتیجه آن چسبیدن جریان به بدنه سازه دارای ضریب دبی بیشتری نسبت به سرریز- دریچه لبهتیز است. بر این مبنا نتایج پژوهش حاضر بیانگر آن است که در سازه ترکیبی سرریز-دریچه نیماستوانهای موقعیت قرارگیری سازه و زاویه وجه تخت سازه نسبت به افق بر میزان افت انرژی مؤثر بوده و مشاهده شده است که در محدوده زوایای مورد بررسی کمترین و بیشترین میزان افت انرژی

منابع

- 1.French, R.H. 1987. Open-channel hydraulics. MCGRAW- Hill international editions. Pp: 336-339.
- 2.Gharahgezlou, M., Masoudian, M., Salehi Neyshabouri, S.A.A., Naderi, F., and Severi, A. 2013. Laboratory investigation of Combination of cylindrical and semi cylindrical weir- gate model in a small canal. J. Water Soil Cons. 20: 1. 185-198. (In Persian)
- Masoudian, M., and Gharahgezlou, M. 2012. Flow Characteristics of Cylindrical Weirs in a small Laboratory Canal. J. Sci. Series Data Report. 4: 4. 12-23.
- 4.Masoudian, M., Gharahgezlou, M., Severi, A., and Ziaeifar, S. 2012. The effect rotation semi cylinder weir-gate on the flow rate of loss energy. Eleventh Conference Hydraulic Iran. (In Persian)
- 5.Mazlom Shahraki, S., and Honar, T. 2012. Check specifications Hydraulic cylinder and semi side wire. 9th International Congress on Civil Engineering Isfahan University of Technology, 19 to 21 May.



J. of Water and Soil Conservation, Vol. 23(2), 2016 http://jwsc.gau.ac.ir

Short Technical Report

Investigation of head loss amount changes of semi cylindrical wire-gate with rotation around axis

*F. Alizadeh Sanami¹, M. Masoudian² and M. Saneie³

¹Ph.D. Student, Water and Hydraulic Structure, Iran University of Science and Technology, ²Associate Prof., Dept. of Water Engineering, Sari Agricultural Sciences and Natural Resources University, ³Associate Prof., Dept. of Rivers and Coastlines Engineering, Soil Conservation and Watershed Management Research Institute Received: 06/29/2014; Accepted: 04/28/2015

Abstract

Background and Objectives: Usage of the cylindrical and semi cylindrical structures has some advantages such as low cost, simple design, ease construction and the high discharge coefficient, instead of other shapes of structures (triangular, rectangular, ...). Semi cylindrical weir–gate is one of the structures that used to regulating and controlling the water levels. In this structures, interaction of passing flow over weir and under gate leads to complex flow in downstream. On other hand, knowing the flow condition in upstream and downstream of this structure would result in precise designing of the structure. Also many researchers have tried to investigating of hydraulic characteristics of the combined structure. So the present research investigates experimental the head loss of flow energy throw the semi cylindrical wire-gates.

Materials and Methods: The experiments were conducted in a rectangular flume with the length of 8 m, width of 0.282 m and height of 0.3 m in soil conservation and watershed management research institute, using physical models with diameters 70, 120 and 160 mm in height of the opening between 0 until radius and differently discharging. The ratio of cylindrical structure diameter to channel width (D/B) was in the range of 0.25 to 0.57 and the froude number was in range of 0.08 to 0.55.

Results and Discussions: The results show that in all angles which structure sets, dimension less parameter H_{f}/H cases curvature upstream and downstream with increasing Froude number and dimensionless parameter H/P increases, so that coefficient in both cases curvature upstream and downstream with increasing water depth upstream and dimension less parameter H/P linearly decreases. Constant a (H/P) and Froude number, a dimensionless parameter H_{f}/H when the curvature is upstream semi cylindrical wire-gate due to the gradual contraction of flow lines and thus decrease the input is less than the curvature is downstream structure. Moreover, the result shows that in addition to the angle of semi cylindrical curvature to horizon line, structure diameter was affected on head loss amount.

Conclusions: Geometric parameters and curvature structures of combined model have a fundamental role on discharge coefficient.

Keywords: Less, Semi cylindrical structures, Hydraulics flow, Wire-gate

^{*} Corresponding Author; Email: forough alizadeh@civileng.ac.ir