

بررسی تجربی ضریب اصطکاک در لوله شیاردار و اثر ذرات در کاهش آن

منوچهر راد

بهاره فیروزآبادی

دانشیار دانشکده مهندسی مکانیک

مربی مرکز تحقیقات آب و انرژی

دانشگاه صنعتی شریف

دانشگاه صنعتی شریف

چکیده:

اثر ذرات در کاهش اغتشاش (Turbulence) جریان و به تبع آن کاهش ضریب اصطکاک لوله به صورت تجربی بررسی شده است. آزمایشات در یک لوله شیاردار با قطر هیدرولیکی 18.6 mm که دارای 20 شیار طولی به عمق 1.8 mm می‌باشد، در دو حالت انجام شده است. در یک حالت آب شهر و در حالت دیگر آب حاوی ذرات رس و نیز ذرات پودر سنگ به قطر زیر 63 میکرون از لوله عبور داده شده و در هر حالت افت فشار در طول لوله اندازه گیری شده است. آزمایش در محدوده اعداد رینولدز 5000 - 30000 انجام شده و نتایج نشان می‌دهد که در عدد رینولدز 30000 ، افت 1.6 Kg/m^3 در جریان آب حاوی 1.6 Kg/m^3 خاک رس، 15 درصد و برای جریان حاوی ذرات پودر سنگ باعظت 25 Kg/m^3 درصد کاهش داشته است. کاهش اصطکاک در لوله را می‌توان مستقیماً به کاهش شدت اغتشاش ربط داده و در نحوه و چگونگی تغییر پدیده‌های موثر در تولید اغتشاش به صورت کیفی بحث کرد.

Experimental Investigation of Friction Coefficient in Ribeted Pipes and The Effect of Fine Prticles

B. Firoozabadi

M. Rad

Lecturer of Water and Energy

Associate Prof.

Research Center

Mech. Eng. Dept.

Sharif University of Technology

Sharif University of Technology

ABSTRACT:

The effect of fine particles on turbulence damping and due to, the reduction of friction coefficient of flows, in ribleted pipe, has been investigated experimentally. Tests have been conducted in a ribleted pipe, with hydraulic diameter of 18.6 mm , and 20 streamwise riblets of 1.8 mm depth, along the pipe.

Flow of water tap, and Reynolds No. of 5000 to 30000 were compared with flows containing silt-clay particles and stone powder of less than 63 micron sizes.

In the flows containing 1.6 kg/m^3 of stone powder, the pressure drop along the pipe reduced 25 percent, and with flows containing silt-clay particles, the pressure drop reduction was about 15 percent. Reduction of friction, in flows containing fine particles, may be due to interaction of particles and turbulence generated at pipe boundary, and damping of this turbulence, [6].

۱- مقدمه

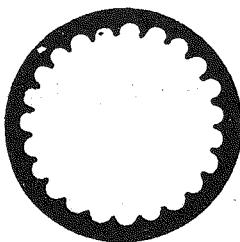
کمتر از 20 میکرون)، ساختار توربولانس مجاور جدار را تغییر داده، به گونه‌ای که نهایتاً اصطکاک را کاهش می‌دهد. ایرج زندی [3]، محقق ایرانی، نیز آزمایشات متعددی با ذرات ریز رس، ذرات ماسه، ذغال سنگ، ذغال چوب انجام داده است. وی در همه موارد فوق کاهش میزان افت را در مقایسه با جریان آب خالص گزارش نموده است. نتایج زندی همچنین نشان می‌دهد که کاهش افت به غلظت ذرات و قطر و جنس آنها وابسته است. بطوريکه اگر قطر ذرات بیش از حد معینی گردد، (حدود 100-50 میکرون) وارد کردن آنها اثر معکوس داشته و بر میزان اصطکاک پوسته‌ای خواهد افزود [4]. در این رابطه همچنین می‌توان به نتایج تجربی حاصل از آزمایشات Vukoslavcevic [5] و منوچهر راد [6] اشاره کرد.

از طرف دیگر پرسی رئولوژیستها نشان داده که افزودن مواد به سیال باعث افزایش لزجت مخلوط حاصل می‌شود. این امر سُوالی را در ذهن ایجاد می‌کند که چگونه با وجود افزایش لزجت، در رابطه $\frac{du}{dy} = \tau$ ، تنیش، کاهش خواهد یافت. نتایج Marie, J.L. [7] نشان داد که کاهش تنیش در جریان حاوی ذرات، نتیجه کاهش شب سرعت می‌باشد. در این حالت شب سرعت به مقداری کاهش می‌یابد که علاوه بر جبران افزایش لزجت، نهایتاً می‌تواند تنیش را کاهش دهد. به عبارت دیگر وارد کردن ذرات می‌تواند ساختار لایه مرزی را اصلاح نموده و اثر اغتشاش را کاهش دهد. آنگاه در اینجا سوال اصلی ظاهر می‌شود که اغتشاش چیست؟ و ذرات چگونه می‌توانند اغتشاش ناشی از حرکت سیال درون مجررا را مستهلك نموده و از اثرات افت انرژی توسط آن بکاهند.

واضح است که افزایش عدد رینولدز در جریان درون مهاری، ایجاد اغتشاش را به دنبال داشته و در اعداد رینولدز بالا، ضریب اصطکاک، دیگر تابعی از عدد رینولدز نبوده و فقط از زیری نسبی اثر می‌پذیرد؛ لذا وجود زیری

کاهش مصرف انرژی یکی از مهمترین اهداف تحقیقات، در چند دهه اخیر می‌باشد. در حرکت نسبی سیال و جسم، جهت مقابله با نیروی پسای سیال (Drag Force)، انرژی مصرف شده و برای صرفه‌جویی در مصرف این انرژی، لازم است علاوه بر شناسائی عوامل موثر در این نیرو، در کاهش آن نیز اقدامات اساسی انجام گیرد. در جریان داخل مجاری، مقادیر معنابهی انرژی صرف پمپاژ جهت انتقال سیالات شده و هنوز روشی که بتواند به نحو موثر و چشمگیر این مصرف را کاهش دهد، به تکنولوژی راه نیافته است. از طرف دیگر نیروی پسا در جریان داخل مجاری بستگی به اصطکاک پوسته‌ای داشته که آنهم از الگوی حاکم بزر جریان، که عمدهاً توربولانس و پدیده‌های موثر در آن است، نشأت می‌گیرد. عدم موفقیت در حل تئوریک معادلات حرکت در توربولانس، علاوه بر ابداع روش‌های گوناگون در حل آنها، پژوهشگران را به روش‌های تجربی و مشاهده وقایع ناشی از حرکت سیال در جریان مغلوش درون مجاری سوق داده است. در این راستا علاوه بر کشف روش‌های اغتشاش بروداشته پوسته‌ای، گامهای مهمی در توضیح خود اغتشاش بروداشته شده که می‌توان از افزودن ذرات جامد، حبابهای گاز و یا محلولهای پلیمری جهت کاهش ضریب اصطکاک درون لوله نام برد [1]. در این مقاله اثر ذرات جامد و نتایج آزمایشات انجام شده توسط پژوهشگران ذکر و توضیح داده می‌شود. آنگاه نتایج کار تجربی انجام شده در لوله شیاردار خواهد آمد.

جریان طبیعی رودخانه گل آلود، الهام‌بخش نظریه کاهش اصطکاک در جریان حاوی ذرات بوده است. دیده شده زمانی که رودخانه با آب گل آلود جریان دارد، دبی و به عبارت دیگر سرعت سیال در عمق یکسان در مقایسه با حرکت آب صاف، بیشتر می‌شود. این پدیده توسط Vannoni [2] بارها آزمایش شده و دریافته شد که وجود ذرات گل و لای (ذرات



شکل (۱) مقطع لوله شیاردار

۳- نتایج حاصل از آزمایش

الف - آزمایش با آب شهر: جهت بررسی وضعیت اغتشاش ناشی از شکل خاص شیارها، ابتدا آب شهر در لوله آزمایش شده و منحنی $f-\text{Re}$ آن جهت مقایسه با نتایج سایر لوله‌ها در شکل (۲) در Moody Chart رسم شده است. متذکر می‌گردد که این منحنی براساس قطر هیدرولیکی رسم شده است.

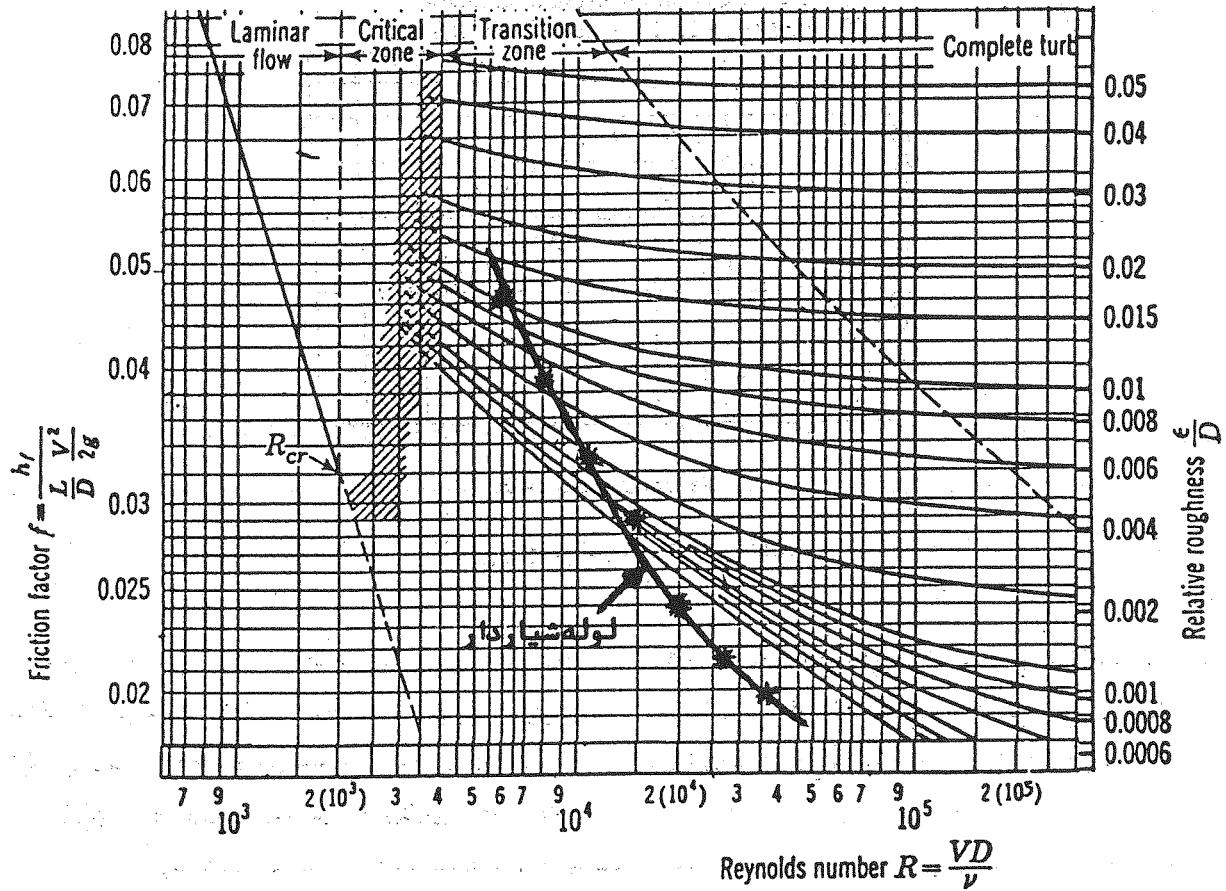
این منحنی نشان می‌دهد که در اعداد رینولدز پائین (نزدیک ناحیه گذرانی) شیارها اثر منفی داشته و جریان را به شدت مغلوظ می‌نمایند، اما در اعداد رینولدز بالا و در ناحیه‌ای که جریان کاملاً مغلوظ است، ضریب اصطکاک لوله شیاردار از لوله صاف هم کمتر شده و شیارها توانسته‌اند مانع ایجاد اغتشاش شوند. اگرچه توجیه این امر بدون اندازه‌گیری دقیق مؤلفه‌های سرعت و میزان شدت توربولانس چندان ممکن نیست اما شاید بتوان گفت که وجود شیارها قطر موثر جریان را تغییر داده و باعث کاهش ضریب اصطکاک شده است. به عبارت دیگر ممکن است در اعداد رینولدز بالا، جریان از درون شیارها عبور نکرده و فقط از مقطع داخلی با قطر 19 mm عبور کند. در آن صورت اصطکاک سیال با جدار جامد، تبدیل به سیال با سیال درون شیارها شده و این امر منحنی $f-\text{Re}$ را نزولی می‌کند.

خاص، اغتشاش خاص را به دنبال دارد. از طرف دیگر با تغییر شکل زیریها می‌توان اثر اغتشاش را تغییر داده و حتی در حالاتی اغتشاش را تا حدودی مستهلك نمود. [8] Walsh آزمایشات متعددی جهت بررسی اثر انواع زیری در ضریب اصطکاک انجام داد. وی سطوح را با انواع شیارهای طولی و عرضی به شکلهای مختلف آزمایش نمود. این شیارها به شکل V، V با سرگرد شده، نیم‌دایره و نامنظم بودند. نتایج او نشان می‌دهد که شیارهای V شکل طولی با ارتفاع 0.025 cm و فاصله دو شیار 0.05 cm توانسته است در سرعت 11 m/s ، ضریب اصطکاک را ۷ درصد کاهش دهد. اگرچه در این مقاله کاهش ضریب اصطکاک به روش ایجاد شیار منظور نظر نیست، اما با ایجاد شیار نوعی اغتشاش خاص ایجاد می‌شود و سپس اثر ذرات در این اغتشاشات بررسی می‌شود که نتایج حاصله، نشان‌دهنده استهلاک زیاد اغتشاشات و اصلاح پروفیل سرعت در لایه مرزی می‌باشد.

۴- دستگاه و روش انجام آزمایش

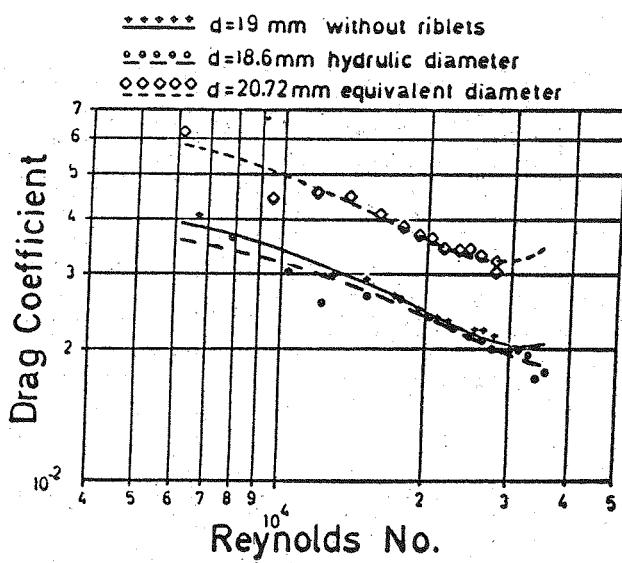
آزمایشات در یک لوله شیاردار با قطر هیدرولیکی 18.6 mm انجام شده است. این لوله دارای 20° شیار طولی بوده و قطر لوله در ریشه شیارها، 22.6 mm و در لبه شیار 19.0 mm بوده است. شکل (۱) مقطع لوله شیاردار را نشان می‌دهد.

دستگاه آزمایش از یک مخزن به حجم 2m^3 جهت ایجاد هد در ارتفاع 2.5 m از سطح زمین تشکیل شده است. جریان پس از عبور از یک وانتوری متر جهت اندازه‌گیری دبی و عبور از اتصالات وارد لوله مورد آزمایش می‌شود. طول لوله مورد آزمایش 1 m بوده که افت دو سر آن توسط مانومتر آبی اندازه‌گیری می‌شود. ذرات مورد آزمایش، پودر سنگ با قطر زیر 63 میکرون و ذرات رس با قطر تقریبی زیر 40 میکرون بوده است.



شکل (۲) منحنی ضریب اصطکاک لوله شیاردار

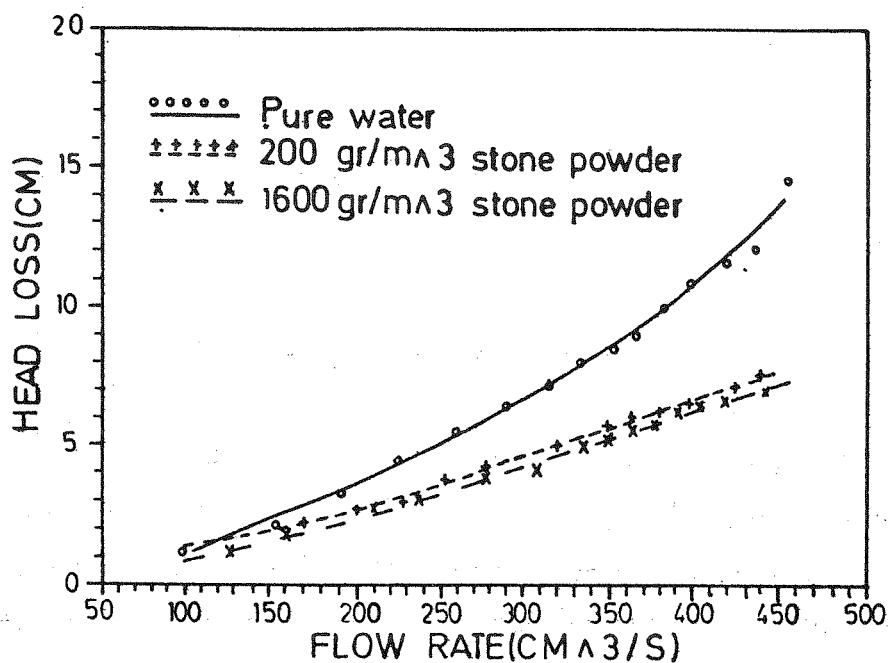
در ادامه همین بحث، برای اینکه اثر قطر در منحنی f - Re داشته و حتی با مشخص شود، شکل شماره (۳) رسم شده است. در این شکل منحنیها براساس سه قطر هیدرولیکی، قطر لبه بهله شیار (19 mm) و قطر معادل (قطر دایره‌ای معادل سطح مقعع واقعی لوله شیاردار) می‌باشد. بجز قطر معادل که تعییر فیزیکی هم ندارد، قطر هیدرولیکی و قطر لوله از نوک می‌نماید.



شکل (۳) اثر قطرها در منحنی f - Re

برای بررسی اثر پودر سنگ در اغتشاش، ذرات پودر 1600 گرم در مترمکعب آب، آزمایش شده است. در این بخش به علت عدم امکان اندازه گیری لزجت مخلوطها، مستقیماً از منحنی $Q-h$ استفاده شده است.

ب - برای بررسی اثر پودر سنگ در اغتشاش، ذرات پودر سنگ از مش شماره 230 عبور داده شده و نهایتاً پوری با ذرات به قطر زیر 63 میکرون حاصل شده است. این پودر در آب مخزن ریخته شده و مخلوطی با غلظتهاي 200، 500،

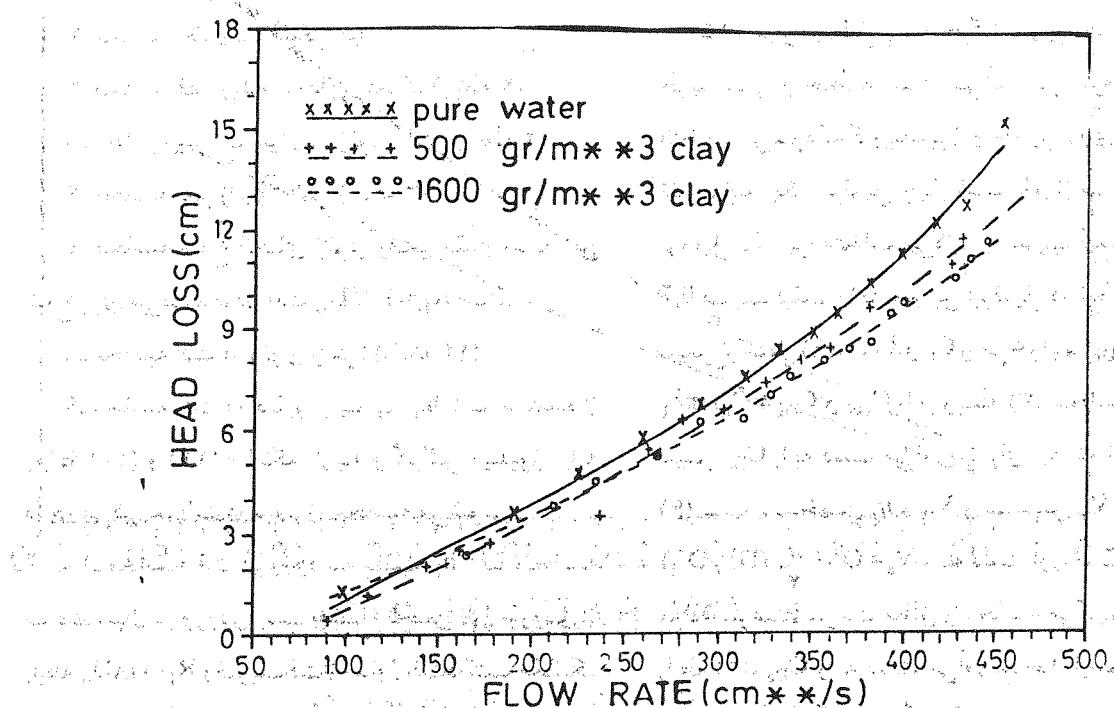


شکل (۴) کاهش افت هد در جریان حاوی پودر سنگ در مقایسه با آب شهر در لوله شیاردار

دیگر اثری نداشت و یا اثر منفی خواهد داشت.

ج - برای بررسی اثر ذرات رس در جریان مشابه پودر سنگ عمل شده است. با این تفاوت که ذرات رس ریزتر از پودر سنگ بوده و حدوداً به قطر زیر 40 میکرون بوده‌اند. جریان حاوی ذرات رس با همان غلظتها گفته شده در بالا آزمایش شده و شکل (۵)، کاهش افت هد در جریان حاوی رس را نشان می‌دهد.

شکل (۴) منحنی $Q-h$ برای جریان حاوی پودر سنگ در دو غلظت 200، 1600 گرم بر مترمکعب در مقایسه با آب شهر را در لوله شیاردار نشان می‌دهد. دیده می‌شود که اولاً در هر دو غلظت افت هد در مقایسه با آب شهر به مرتب کاهش داشته است، از طرف دیگر مقایسه غلظتها نشان می‌دهد که با افزایش غلظت، نتایج بهبود یافته و احتمالاً افزایش غلظت تا میزان خاصی باعث کاهش بیشتر افت می‌شود و از آن پس

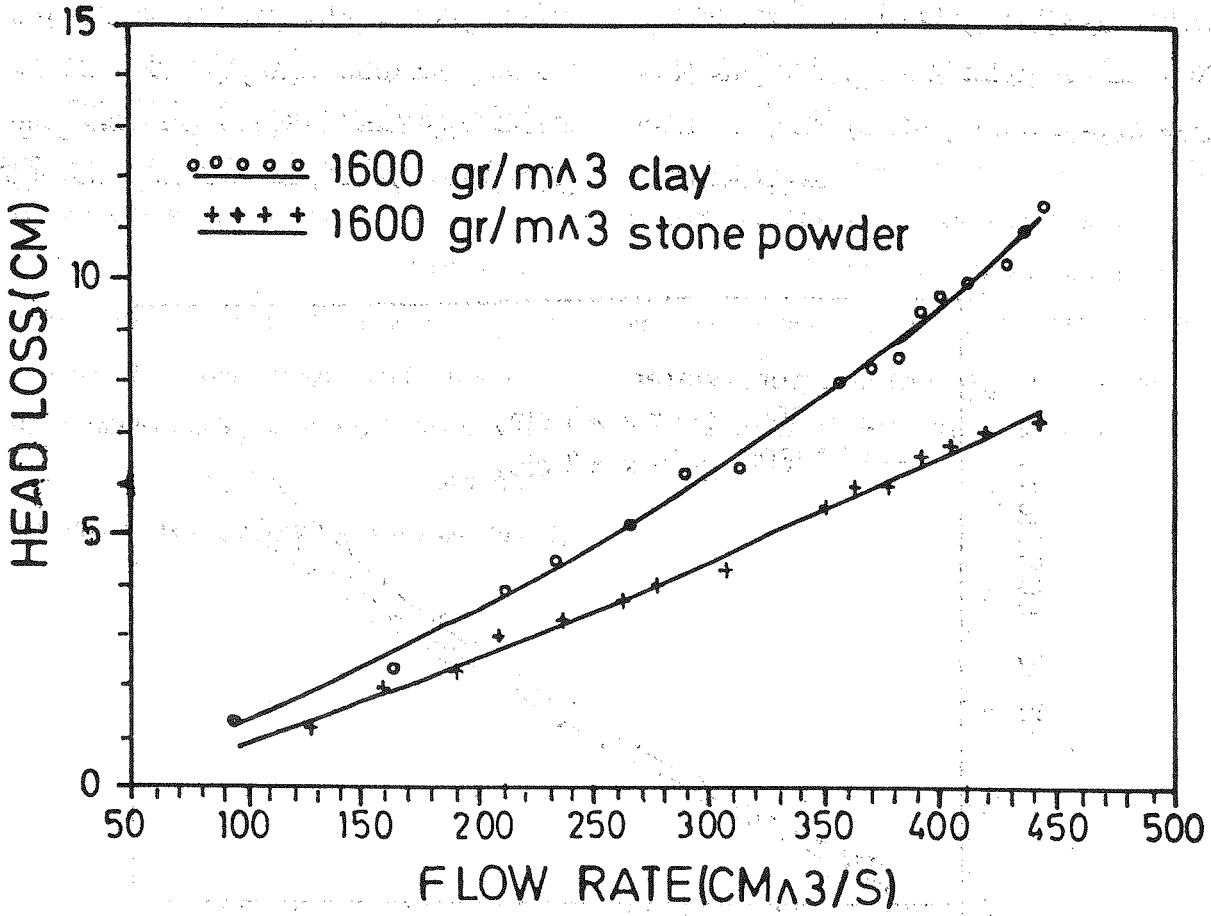


شکل (۵) کاهش افت هد در مقایسه با آب شهر در لوله شیاردار

وجود دارد. چنانچه از شکل (۶) مشاهده می‌شود، پودر سنگ اثر بیشتری در کاهش افت هد دارد و اختلاف آنها با افزایش دبی افزایش می‌یابد. این اختلاف را می‌توان به قطر ذرات و نیز دانه‌بندی این دو نوع ذره ربط داد. یادآوری می‌شود که از نظر مکانیک خاک، ذرات رس و یفری شکل (مانند دانه عدس) و ذرات پودر سنگ کروی هستند.

از این منحنی نیز دیده می‌شود که، با افزایش غلظت خاک رس در آب، اثر آن در کاهش افت هد بیشتر شده، و در دبی‌های بیشتر (اعداد ریزولوز بالاتر) افزایش یافته است.

د - مقایسه اثر پودر سنگ با رس، در شکل (۶) نشان داده شده است. این منحنی فقط در غلظتها 1600 gr/m³ درسیم شده و مشابه روند این منحنی برای سایر غلظتها



شکل (۶) مقایسه اثر پودر سنگ و خاک رس در میزان افت هد.

قطرهای کم (حدوداً زیر 60 میکرون) می‌تواند افت انژی در انتقال سیالات را کاهش دهد. به عبارت دیگر ذرات می‌توانند ساختار لایه‌مرزی را در جهت اصلاح آن تغییر داده و استهلاک اغتشاش را باعث شوند. در این رابطه ذرات مختلف بسته به شکل دانه‌بندی خود، اثرات متفاوتی بر اغتشاش داشته و می‌توانند به گونه‌های مختلف عمل کنند. درک بهتر اثر آنها، نیاز به اندازه‌گیریهای دقیق تر داشته و این بزرگ‌نمایی توپولوژی توربولانس استفاده از لوله‌ها در مدل‌های حرارتی برای افزایش توربولانس استفاده می‌شود، آزمایش حاضر نشان می‌دهد که این نوع لوله برای این منظور مناسب نبوده و بهتر است از لوله‌هایی با شیارهای اندک‌تر آن با جدار نیز بیانجامد.

۴- نتیجه گیری
چنانکه دیده شد اولاً وجود شیارهای طولی با شکل خاص می‌تواند تحت شرایطی ضربی اصطکاک لوله را کاهش داده و جریان را از حالت سطح زیر به الگوی جریان دوی سطح صاف تبدیل نماید. با توجه به اینکه از این لوله‌ها در مدل‌های حرارتی برای افزایش توربولانس استفاده می‌شود، آزمایش حاضر نشان می‌دهد که این نوع لوله برای این منظور مناسب نبوده و بهتر است از لوله‌هایی با شیارهای عرضی یا مارپیچی استفاده شود. ثانیاً وجود ذرات با

۵- منابع

- "Viscous drag reduction using Streamwise-aligned riblets", AIAA. J., V. 30, N. 4, 1992.
- [۶] راد، م.، فیروزآبادی، ب.، حکیم جوادی، م. «بررسی اثر ذرات و اختلاف دانسیته در ضریب اصطکاک جریان در لوله ها و کانالهای باز»، کارنامه پژوهشی دانشگاه صنعتی شریف، سال ۱۳۷۰.
- [۷] Marie, J.L., "A simple analytical formulation for microbubble drag reduction", Pch Physico Chemical Hydrodynamics, V. 8, N.2, 1987.
- [۸] Walsh, M.J., "Drag Characteristics of V-groove and transverse curvature riblets", Symposium on Viscous Drag Reduction", Dallas, Texas, Nov. 1979.
- [۹] Rad, M., Virozabadi, B., Hekim Javadi, M. "Effect of particles and density difference on friction coefficient in straight pipes and open channels", Ph.D. Thesis, Sharif University of Technology, 1368.
- [۱۰] Vannoni, V. A., Nomicos, G.N., V. 125, 1970
- [۱۱] Zandi, I. "Decreased head losses in raw-water conduits", J. of American Water Work Association, V. 59, 1967.
- [۱۲] Madavan, N. K.; Merke1, E.L.; Deutsch, S., "Numerical investigation into the mechanism of microbubble drag reduction, J. of fluid Eng, V. 107, Sep. 1985.
- [۱۳] Vukoslavcevic, P.; Wallace, J.M.; Balint, J.L., "A numerical study of the effect of microbubbles on the flow in a curved pipe", J. of Fluid Eng, V. 112, Sep. 1990.