

بررسی عددی جریان خون غیر نیوتونی در دو گرفتگی پی در پی شریانی بعد از خم ۹۰ درجه با استفاده از نرم افزار این فوم (OpenFoam)

حسام شیردل^۱، محسن کهرم^۲، حمید نیازمند^۳

دانشگاه فردوسی مشهد-دانشکده مهندسی-گروه مهندسی مکانیک

چکیده

تغییرات همودینامیکی جریان خون در یک شریان با دو گرفتگی متقارن پی در پی با کاهش ۷۵ درصدی سطح مقطع و داشتن یک خم ۹۰ درجه در بالا دست گرفتگی جهت واقعی تر کردن جریان ورودی به گرفتگی‌ها، به صورت عددی مورد بررسی قرار می‌گیرد. جریان خون را آرام و پایا در نظر گرفته و در ورودی شریان که قبل از خم ۹۰ درجه می‌باشد، جریان کاملاً توسعه یافته با پروفیل سرعت سهموی اعمال می‌شود. همچنین خون به عنوان سیال غیر نیوتونی در نظر گرفته می‌شود. نتایج این مطالعه نشان می‌دهد که بروز گرفتگی بعد از ناحیه خم شده باعث تغییرات شدید در الگوی جریان، کانتورهای سرعت، گرادیان فشار، مقادیر تنش برشی دیواره و بوجود آمدن جریان‌های برگشتی و نواحی ریسرکولیشن بین دو گرفتگی و بعد از آنها می‌شود.

واژه‌های کلیدی: رگ خمیده-جریان خون-غیر نیوتونی-گرفتگی شریانی

مقدمه

به طور کلی معمولاً گرفتگی‌های شریانی در بیمارانی که دچار بیماری‌های دستگاه گردش خون هستند دیده می‌شود. این گرفتگی‌ها معمولاً باعث ایجاد آشفته‌گی در جریان شده و پارامترهای همودینامیکی مختلف را تغییر می‌دهد [۱]. از تحقیقات پیشین اینگونه برداشت می‌شود که نواحی بعد از انحنای شریان مناطق مستعدی برای بروز گرفتگی هستند [۲]. لیو و همکاران [۳] با مدل کردن یک گرفتگی بعد از یک خم به بررسی تأثیرات مختلف وجود گرفتگی در بوجود آمدن جریان‌های ثانویه بالا رفتن مقادیر تنش برشی و بوجود آمدن افت فشارهای شدید در طول شریان پرداختند. آن‌ها در این تحقیق جریان را پایا و خون را یک سیال نیوتونی فرض کردند. پاول و همکاران [۴] با در نظر گرفتن سه خم ۶۰، ۹۰ و ۱۲۰ درجه قبل از یک گرفتگی و اعمال سرعت‌های مختلف در ورودی به این نتیجه رسیدند که در نظر گرفتن خم در بالادست جریان باعث تشدید افت فشار بوجود آمده در محل گرفتگی می‌شود. در مطالعه حاضر به مدل کردن دو گرفتگی متقارن کسینوسی پی در پی بعد از یک خم ۹۰ درجه پرداخته شده است.

مبانی تئوریک

با توجه به فرض پایا بودن جریان و هم چنین غیر قابل تراکم بودن خون فرم انتگرالی معادلات ناویر استوکس (پیوستگی و ممنتوم) حاکم بر مساله به شکل زیر خواهند بود.

$$\iint \vec{v} \cdot d\vec{A} = 0 \quad (1)$$

$$\iint \rho \vec{v} \vec{v} \cdot d\vec{A} = - \iint p \vec{n} \cdot d\vec{A} + \iint \mu \nabla \vec{v} \cdot d\vec{A} \quad (2)$$

که در این معادلات \vec{v} ، بردار سرعت P فشار، μ ویسکوزیته و ρ چگالی می‌باشد. همچنین همان‌گونه که گفته شد در این تحقیق خون، غیر نیوتونی در نظر گرفته شده که جهت مدل کردن لزجت آن از مدل کارو (Carreau) با معادله ای به شکل زیر استفاده شده است.

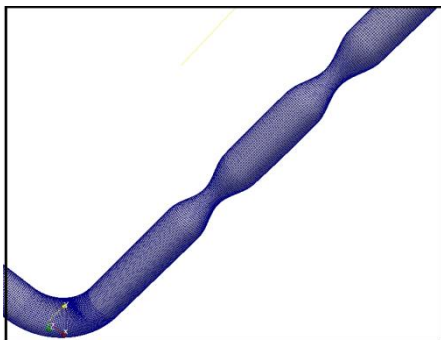
$$\mu(|\dot{\gamma}|) = \mu_{\infty} + (\mu_0 - \mu_{\infty}) [1 + (\lambda \dot{\gamma})^2]^{\frac{n-1}{2}} \quad (3)$$

که در این معادله با توجه به مرجع [۱] ضرایب مربوطه برای به دست آوردن لزجت خون در نرخ کرنش‌های مختلف به شکل $\mu_0 = 0.056$ و $\lambda = 3.131$ و $n = 0.3568$ در نظر گرفته شده است.

در ورودی شریان جریان کاملاً توسعه یافته با پروفیل سهموی و رینولدز ۱۰۰۰ اعمال شده است. دیواره رگ را جهت ساده سازی حل عددی صلب در نظر گرفته و بر روی دیواره شرط عدم لغزش اعمال شده است.

روش حل و فرضیه‌ها

هندسه مساله به صورت یک رگ خمیده با خم ۹۰ درجه و دو گرفتگی متقارن کسینوسی پی در پی با کاهش ۷۵ درصد سطح مقطع بعد از خم مدل می‌شود. شبکه بندی هندسه حل توسط نرم افزار گمبیت (gambit) (2.4.6) انجام شده و هندسه حل با ۱۱۶۵۰۹۱ گره مش بندی شده است. که این تعداد گره با امتحان کردن تعداد گره‌های کمتر و بیشتر به عنوان شبکه بندی بهینه انتخاب شده است. قطر رگ برابر با یک سانتی متر در نظر گرفته می‌شود. همچنین حل عددی مساله با استفاده از نرم افزار این فوم که یک نرم افزار حجم محدود است انجام می‌شود که در آن معادلات سرعت و فشار توسط الگوریتم سیمپل کوپل می‌شوند.



شکل ۱- مدل هندسی شبکه بندی شده

۱-دانشجوی کارشناسی ارشد، ۰۹۱۵۳۵۹۹۰۲۰@yahoo.com/hessam9020 (نویسنده)

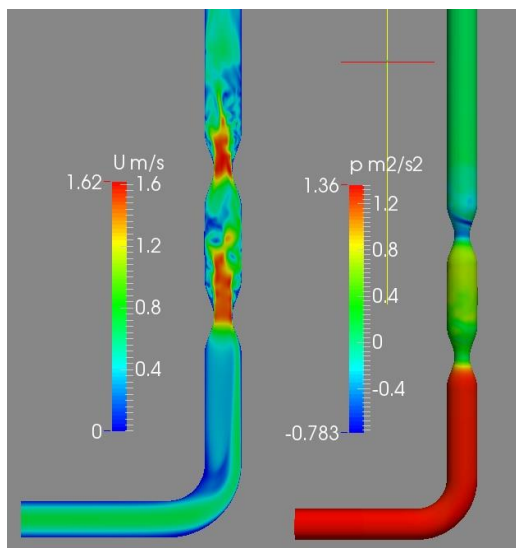
مخاطب)

۲- استاد

۳- استاد

ارایه نتایج و بحث

جهت اعتبارسنجی نتایج عددی موجود از نتایج تجربی به دست آمده توسط ساد و گیدنز [۵] استفاده می‌شود. جهت مقایسه با نتایج تجربی مذکور یک هندسه دویعدی متقارن محوری بدون خم و با یک گرفتگی در نظر گرفته شده و پروفیل سرعت های بدون بعد شده با هم مقایسه می‌شوند. در شکل ۲ این مقایسه دیده می‌شود که همانگونه که مشخص است حل تجربی و حل عددی حاضر تطابق بسیار خوبی با هم دارند.



شکل ۵- کانتور سرعت و کانتور فشار در طول شریان

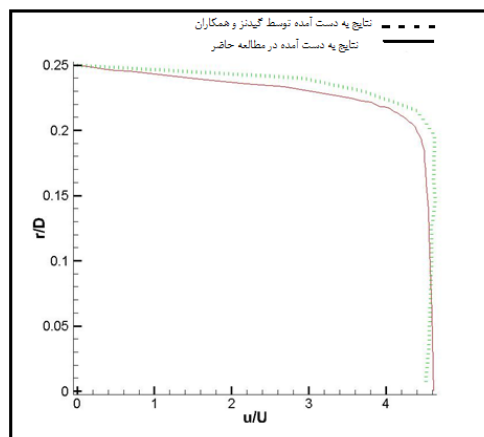
همانگونه که در شکل ۴ دیده می‌شود مقادیر تنش برشی دیواره شدیداً در محل گرفتگی ها و بر روی خم ۹۰ درجه زیاد شده که این مساله باعث بوجود آمدن گرفتگی‌های جدید تر می‌شود.

نتیجه‌گیری

دو گرفتگی پی‌درپی بعد از یک خم ۹۰ درجه مدل شد و میدان های سرعت و فشار و مقادیر تنش برشی به دست آمد. در خطوط جریان به دست آمده گردابه های تولید شده و جریان برگشتی در محل گرفتگی به خوبی دیده می‌شود. همچنین در کانتور فشار به دست آمده تغییرات و افت فشار های ناگهانی در جریان خون دیده می‌شود که بسیار خطرناک بوده و از عوامل سخته های قلبی می‌باشد. همچنین با مقایسه با مطالعات قبلی مشخص می‌شود که در نظر گرفتن خم در هندسه مساله باعث تشدید افت فشار ناشی از وجود گرفتگی می‌شود. در کانتور سرعت نیز آشفتگی های بوجود آمده در جریان در نواحی بین دو گرفتگی و بعد از آنها و همچنین نواحی با سرعت منفی که نشانگر وجود نقطه عطف در پروفیل سرعت محوری می‌باشد دیده می‌شود. وجود نقطه عطف در پروفیل سرعت می‌تواند باعث گذار جریان به توربولنس شود که باید در مدلسازی های عددی به آن توجه گردد.

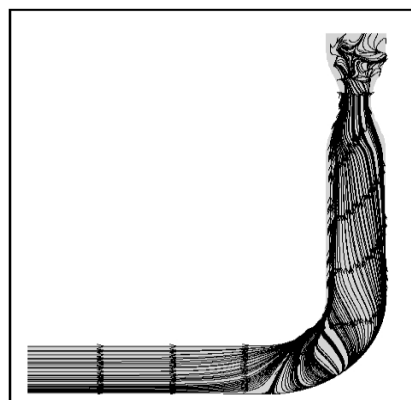
مراجع

- [1] M.M. Molla, M.C. Paul, "LES of non-Newtonian physiological blood flow in a model of arterial stenosis", *Medical Engineering & Physics* 34 (2012) 1079–1087
- [2] R.K. Dash, G. Jayaraman. "Flow in a catheterized curved artery with stenosis", *Journal of Biomechanics* 16, (1999) 49-61
- [3] Biyue Liu, "The influences of stenosis on the downstream flow pattern in curved arteries", *Medical Engineering & Physics* 29, (2007) 281–294
- [4] M.A. Hye, M.C. Paul "A computational study on spiral blood flow in stenosed arteries with and without an upstream curved section", *Applied Mathematical Modelling* 39 (2015) 4746–4766
- [5] Saad AA, Giddens DP. "Velocity measurements in steady flow through axisymmetric stenoses at Moderate Reynolds numbers, *J. Biomech.* 16, (1983) 505–516



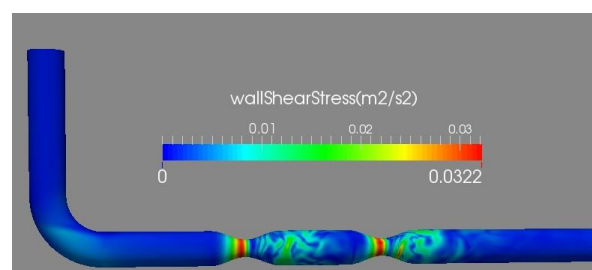
شکل ۲- پروفیل سرعت محوری جهت اعتبار سنجی نتایج

شکل ۳ خطوط جریان را در یک خم ۹۰ درجه و در ورودی گرفتگی ها نشان می‌دهد. آشفتگی های جریان بعد از عبور از گرفتگی دیده شده و اهمیت در نظر گرفتن خم در هندسه مساله به خوبی مشخص می‌شود.



شکل ۳- خطوط جریان

شکل های ۴ مقادیر تنش برشی را نشان داده و شکل ۵ کانتورهای اندازه سرعت و فشار را نمایش می‌دهد.



شکل ۴- مقادیر تنش برشی دیواره در طول شریان



ISME

Certificate



«گواهی ارائه مقاله»

با اهدای سلام و احترام، بدینوسیله گواهی می‌شود فریفته گرامی؛ سرکار خانم اجناب آقای

حسام شیردل، محسن کههرم، حمید نیازمند

در بیست و پنجمین کنفرانس سالانه بین‌المللی مهندسی مکانیک ایران ISME2017، که از تاریخ ۱۶ تا ۱۴ اردیبهشت ۱۳۹۶ در

دانشگاه تربیت مدرس با همکاری انجمن مهندسان مکانیک ایران برگزار شد حضور داشته و مقاله خود را با عنوان

بررسی عددی جریان خون غیر نیوتونی در دو گرفتگی بی‌درپی شریانی بعد از خم ۹۰ درجه با استفاده از نرم افزار این فوم (OpenFoam)

در نشست علمی کنفرانس ارائه نموده اند. امیدوار است که هلمش بین‌المللی مهندسی مکانیک ایران در سال های آینده نیز شاهد حضور ارزنده حضرتعالی باشد.

با آرزوی مزید توفیقات



دکتر غلامحسین لیاقت
دبیر هادش



دکتر اکبر علی بیگو
دبیر علمی