



МЕХАНИКА 77 МЕCHANICS
ТРЕТИ КОНГРЕС . THIRD CONGRESS

ВАРНА 13—16. IX VARNA

НАПЪЛНО РАЗВИТО ТЕЧЕНИЕ НА ВИСКОЗЕН НЕСВИВАЕМ
ФЛУИД В ТОРОИДАЛНА ТРЪБА С КРЪГОВО СЕЧЕНИЕ

З.Запрянов, Хр.Христов, Е.Тошев

Проблемът за характера на движението на вискозен флуид в тороидални тръби представлява голям интерес както за теорията така и за практиката. Наличието на кривина в тръбите води до поява на центробежни сили, които от своя страна пораждат вторично течение, нормално на основното течение по направление на оста. Това в определени ситуации води до някои преимущества на изкривените пред правите тръби. Така например, вторичното течение в сеченията на кривите тръби често се използва като полезен механизъм за увеличаване скоростите на транспортиране на флуидни частици към стените на тръбите, за ускоряване на топлообменните процеси и намаляване полдризацията на концентрацията.

Тороидалните тръби се използват и за увеличаване на масообменната скорост в мембранните кръвни оксигенатори и изкуствените бъбреци, имат голямо приложение в химическите реактори, ракетната техника и др. Важно приложение на теченията в тороидални тръби е и моделирането на биологични обекти. За разлика от инженерните задачи, където главният проблем е да се определят хидродинамичните загуби в зависимост от кривината на тръбата, при биомеханичните модели е необходима пълна информация за разпределението на скоростите. Въз основа на поведението на флуид в тороидална тръба са направени модели на течението на кръвта в кръвоносната система.

Първите експериментални изследвания върху проблема са направени от Гриндлей и Гибсон [1], а първото теоритично

изследване е направено от Дийн [2,3]. Той показва, че хидродинамичното подобие на течението зависи само от един безразмерен параметър $K = 2Re \frac{a}{L}$, където Re е числото на Рейнолдс, a - радиуса на тръбата, а L - радиуса на кривината на тора. Физическият смисъл на този безразмерен параметър е свързан с отношението на центробежните към вискозните сили. Процесът на преминаване към напълно развито течение в тороидални тръби с кръгово сечение от началното течение в прави тръби е бил изучен от Хауторн [4]. Баруа [5] дава асимптотично решение на задачата за началния участък на движението на флуид в крива тръба за големи числа на Дийн. Олсон [6] изследва експериментално началния участък на движението на флуид в крива тръба. В [7] Синг, използвайки метода на срастване на асимптотическите разположения прави анализ на входния участък на течение в тороидална тръба при постоянен пулсиращ градиент на налягането. Тази работа е пряко свързана с моделиране на движението на кръвта в аортата.

Има и редица работи върху напълно развити течения на несвиваем вискозен флуид в тороидални тръби. Трудел и Адлер [8] извършват числено решаване на уравненията на Навие-Стокс за течение на флуид в тороидална тръба, но тяхния числен метод става неустойчив при $De > 200$. Използвайки съответно релаксационен метод и метод на Гаус-Зайдел, Аустин [9] и Грийнспен [10] получават също числени решения на уравнението на Навие-Стокс за движение на флуид в тороидална тръба за големи числа на Дийн. Подобрене на резултатите в работа [10] е дадено от Колинс и Денис в [11].

В настоящата работа тази задача се решава като се използва метода на променливите направления и метода на дробните стъпки [12], което води до някои преимущества в численото решаване. Техниката, приложена в [13] се използва като е направена корекция на граничните условия за вихъра посредством метода на долната релаксация.

Да разгледаме течение на вискозен флуид в тороидална тръба с кръгово напречно сечение. Нека е дадена тороидална координатна система (r, φ, θ) / фиг.1 /, където L е радиусът на кривината на тора и a е радиусът на сечението на

тора. Уравненията на Навие-Стокс, записани посредством функцията на тока Ψ , вихъра Z в напречното сечение и надлъжната компонента на скоростта W имат вида:

$$1/ \frac{\partial Z}{\partial t} + \frac{\varepsilon^2}{\tau} \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \varphi} \frac{\partial Z}{\partial \tau} - \frac{\partial \Psi}{\partial \tau} \frac{\partial Z}{\partial \varphi} \right) + \frac{1}{\tau} \left(\tau W \frac{\partial W}{\partial \tau} \sin \varphi + W \frac{\partial W}{\partial \varphi} \cos \varphi \right) = \frac{1}{2} \beta^2 \nabla^2 Z$$

$$2/ \nabla^2 \Psi = -Z$$

$$3/ \frac{\partial W}{\partial t} + \frac{\varepsilon^2}{\tau} \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \varphi} \frac{\partial W}{\partial \tau} - \frac{\partial \Psi}{\partial \tau} \frac{\partial W}{\partial \varphi} \right) = D_e + \frac{1}{2} \beta^2 \nabla^2 W + \cos t$$

Тук $D_e = 4Re\sqrt{2a/L}$, $\varepsilon^2 = \bar{W}^2/La\omega$, $\beta = 2\nu/a\omega$, където D_e е модифицираното число на Дийн, \bar{W} е характерна надлъжна скорост, ν е кинематичния вискозитет и ω е честотата на синусоидалното колебание на налягането. Градиентът на налягането има вида:

$$-\frac{\partial}{\partial \theta} \left(\frac{p}{\rho} \right) = G + W_0 \cos \omega t$$

Тази система от три частни диференциални уравнения се решава при гранични условия $W = \Psi = \frac{\partial \Psi}{\partial \tau} = 0$ при $\tau = 1$ и условие за ограниченост на решението при $\tau = 0$.

За намиране на скоростните профили за напълно развито течение на вискозен несвиваем флуид с постоянен градиент на налягането $-\frac{\partial}{\partial \theta} \left(\frac{p}{\rho} \right) = G$ се извършва решаване на горната система частни диференциални уравнения, като се използва метода на установяване на решенията. Уравнението на функцията на тока заменяме с уравнението:

$$4/ \frac{\partial \Psi}{\partial \tau} = \nabla^2 \Psi + Z$$

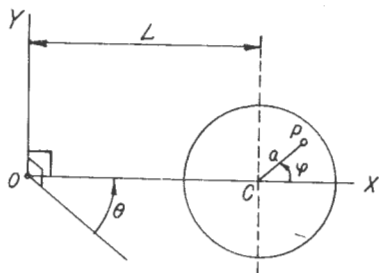
Тъй като граничните условия са стационарни, то при $\tau \rightarrow \infty$ / т.е. итерационен параметър без определен физически смисъл / решението на последното уравнение клони към решението на уравнението, което ни интересува. Понеже уравненията на Навие-Стокс са нелинейни, то за да може да се приложи метода на променливите направления най-напред извършваме линейризация на уравненията. Да обозначим с $Z^{(i)}$, $\Psi^{(i)}$, $W^{(i)}$ съответно стойностите на вихъра, функцията на тока и надлъжната компонента на скоростта на i -тата итерация. Тогава линейризираните уравнения на Навие-Стокс записваме във вида:

$$5/ \frac{\partial Z^{(i+1)}}{\partial t} - \frac{\varepsilon^2}{\tau} \left(\frac{\partial \Psi^{(i+1)}}{\partial \tau} \frac{\partial Z^{(i+1)}}{\partial \varphi} - \frac{\partial \Psi^{(i+1)}}{\partial \varphi} \frac{\partial Z^{(i+1)}}{\partial \tau} \right) - \frac{1}{\tau} \left(\tau W^{(i)} \frac{\partial W^{(i)}}{\partial \tau} \sin \varphi + W^{(i)} \frac{\partial W^{(i)}}{\partial \varphi} \cos \varphi \right) = \frac{1}{2} \beta^2 \nabla^2 Z^{(i+1)}$$

$$6/ \frac{\partial \Psi^{(i+1)}}{\partial \tau} = \nabla^2 \Psi^{(i+1)} + Z^{(i+1)}$$

$$7/ \frac{\partial W^{(i+1)}}{\partial t} - \frac{\varepsilon^2}{\tau} \left(\frac{\partial \Psi^{(i+1)}}{\partial \tau} \frac{\partial W^{(i+1)}}{\partial \varphi} - \frac{\partial \Psi^{(i+1)}}{\partial \varphi} \frac{\partial W^{(i+1)}}{\partial \tau} \right) = D_e + \frac{1}{2} \beta^2 \nabla^2 W^{(i+1)} + \cos t$$

По-нататък дискретизацията на вече линеаризираните уравнения извършваме по схемата, дадена в [13] . Поради естеството на задачата функциите Ψ и Z са антисиметрични относно оста Ox , а W е симетрична / фиг.1 /.



Фиг. 1

Поради това задачата се решава в област, зададена в полярни координати $\varphi \in [0, \pi]$, $\tau \in [0, 1]$. От това, че

$$Z(\tau, \varphi) = -Z(\tau, -\varphi) , Z(\tau, \pi - \varphi) = -Z(\tau, \varphi - \pi) \text{ следва, че}$$

$$Z(\tau, 0) = 0 , Z(\tau, \pi) = 0 . \text{ За } \Psi \text{ получаваме аналогично:}$$

$$\Psi(\tau, 0) = 0 , \Psi(\tau, \pi) = 0 . \text{ За } W \text{ имаме: } \frac{\partial W}{\partial \tau} = 0 \text{ при } \varphi = \frac{\pi}{2} \text{ и}$$

$$\frac{\partial W}{\partial \varphi} = 0 \text{ при } \varphi = 0, \pi .$$

По такъв начин дискретизираните гранични условия могат

да се запишат във вида:

$$8/ \quad Z_{i,1} = Z_{i,n} = Z_{1,j} = 0 , \Psi_{i,1} = \Psi_{i,n} = \Psi_{1,j}$$

$$9/ \quad W_{m,j} = 0 , \Psi_{m,j} = 0$$

Условието $\frac{\partial W}{\partial \tau} = 0$ при $\tau = 1$, записано с точност до втори порядък дава:

$$10/ \quad -3\Psi_{m,j} + 4\Psi_{m-1,j} - \Psi_{m-2,j} = 0$$

Тъй като $\Psi_{m,j} = 0$ получаваме, че:

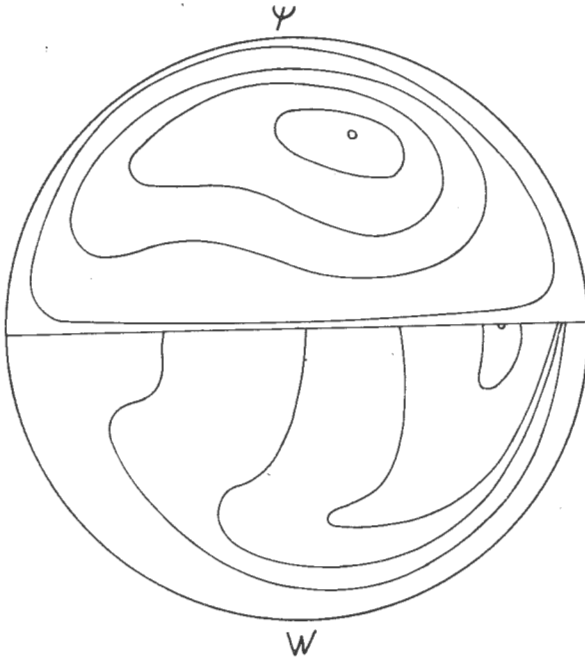
$$11/ \quad \Psi_{m-1,j} = 1/4 \Psi_{m-2,j}$$

За виждра Z използваме условието:

$$12/ \quad Z_{m,j} = -\frac{2}{h^2} \Psi_{m-1,j}$$

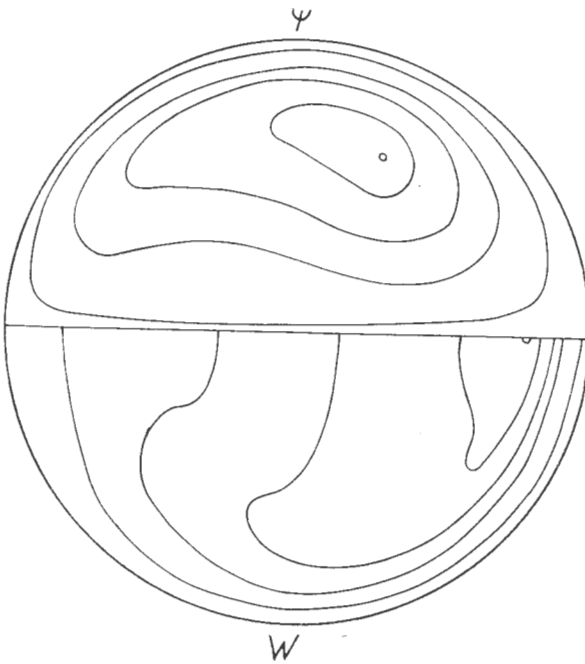
Това гранично условие, обаче, внася неустойчивост в числения метод при големи числа на Дийн, за това то се модифицира с метода на долната релаксация:

Фиг. 2



$De=2000$
 $\Psi_{max}=14,43$
 $W_{max}=234,03$

Фиг. 3



$De=2200$
 $\Psi_{max}=15,08$
 $W_{max}=252,39$

$$13/ \quad Z_{M,j}^{(k+1)} = \omega_1 \frac{2\psi_{M-1,j}}{h^2} + (1 - \omega_1) Z_{M,j}^{(k)}$$

От условието $\frac{\partial W}{\partial \varphi} = 0$ за $\varphi = \frac{\pi}{2}$ получаваме:

$$14/ \quad -3W_{1, \frac{M+1}{2}} + 4W_{2, \frac{M+1}{2}} - W_{3, \frac{M+1}{2}} = 0$$

а от условието $\frac{\partial W}{\partial \varphi} = 0$ при $\varphi = 0$ и $\varphi = \pi$ съответно получаваме:

$$15/ \quad -3W_{i, M} + 4W_{i, M-1} - W_{i, M-2} = 0$$

$$-3W_{i, 1} + 4W_{i, 2} - W_{i, 3} = 0$$

Равенството 15/ затваря системата от гранични условия. Алгебричната система от линейни уравнения се решава с метода на прогонката. Поради абсолютната устойчивост на факторизираните схеми, както показват получените резултати, така приложеният метод дава много добри възможности за изследване на тези проблеми.

На фиг.2 и фиг.3 са дадени кривите на еднаквите стойности на функцията на тока и надлъжната компонента на скоростта съответно при числа на Дийн 2000 и 2200.

Накрая ще отбележим, че методът на установяването с приложената допълнителна техника може да се използва с успех както при динамични задачи в развития и началния участък на тороидални тръби с кръгово сечение, така и при топло-масообменни задачи.

ЛИТЕРАТУРА

1. Grindley J.H. & Gibson ., Proc.Roy.Soc. A80, 1908.
2. Dean W.R., Phil.Mag.Ser. 7, 4, 1927.
3. Dean W.R., Phil.Mag.Ser. 7, 5, 1928.
4. Hawthorne W.R., Proc.Roy.Soc. A 206, 374, 1951.
5. Barua S.N., Quart.J.Mech.Appl.Math., 16, 1963.
6. Olson D.E., Ph.D.thesis, Imperial College, London, 1971.
7. Singh M.P., J.Fluid Mech. 65, 3, 1974.
8. Truesdell L.C. & Adler R.J., AIChE J. 16, 1970.
9. Austin L.R., Ph.D. thesis, Univ. Utah, 1971.
10. Greenspan P., J.Fluid Mech. 57, 1973.
11. Collins W. & Dennis S., Quart.J.Mech.Appl.Math. XXVIII, 2, 1975.
12. Яненко Н.Н., Метод дробных шагов решения многомерных задач математической физики. Новосибирск, "Наука", 1967.
13. З.Запryanов, Хр.Христов, Теорет.Прилож.Мех., 1977, 2, под печат.