

Э.П. АЩИЯНЦ

**ОЦЕНКА ВЛИЯНИЯ СКОРОСТНОГО НАПОРА И ПЛОТНОСТИ ЖИДКОСТИ  
НА НЕСТАЦИОНАРНЫЕ ПРОЦЕССЫ, ВОЗНИКАЮЩИЕ В НАПОРНЫХ  
ТРУБОПРОВОДАХ И ОТКРЫТЫХ РУСЛАХ**

Исследуется влияние на нестационарный процесс некоторых слагаемых, входящих в систему дифференциальных уравнений гидравлического удара и Сен-Венана.

**Ключевые слова:** система уравнений, напорный водовод, открытое русло, скоростной напор, вынуждающая сила.

При практических расчетах нестационарных процессов, возникающих в напорных водоводах, используется система дифференциальных уравнений, которая для одномерной модели в случае горизонтального водовода имеет вид [1- 3]

$$\begin{cases} \frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} + \gamma v^2 + g \frac{\partial h}{\partial x} = 0, \\ \frac{\partial h}{\partial t} + v \frac{\partial h}{\partial x} + \frac{a^2}{g} \frac{\partial v}{\partial x} = 0, \end{cases} \quad (1)$$

где  $v(x, t)$  – средняя скорость течения жидкости;  $h(x, t)$  - напор в водоводе;  $\gamma$  – коэффициент гидравлических сопротивлений;  $a$  – скорость распространения волны гидравлического удара;  $g$  – ускорение силы тяжести.

При интегрировании системы (1) используются различные методы (аналитические, графо-аналитические, численные). Наибольшее распространение имеет метод характеристик [2]. В систему (1) входят нелинейные слагаемые:  $v \frac{\partial v}{\partial x}$  -

скоростной напор;  $\gamma v^2$  - слагаемое, учитывающее влияние гидравлических сопротивлений, и член  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ , которые создают значительные трудности при интегрировании этой системы аналитическими методами.

Для устранения этих трудностей при решении практических задач рекомендуется слагаемое  $\gamma v^2$  линеаризовать [1], а слагаемыми  $v \frac{\partial v}{\partial x}$  и  $v \frac{\partial h}{\partial x}$  пренебречь [3] ввиду их незначительного влияния

на нестационарный процесс. При этом не устанавливается степень допускаемой погрешности.

С учетом современного уровня исследований нестационарных процессов с

такими утверждениями нельзя согласиться, в особенности, когда речь идет о пренебрежении влиянием скоростного напора. Конечно, существует множество задач, в которых влиянием этого слагаемого без существенной погрешности можно пренебречь. Однако в общем случае этого утверждать нельзя.

Целью настоящей работы является установление степени влияния слагаемых  $v \frac{\partial v}{\partial x}$  и  $v \frac{\partial h}{\partial x}$  на параметры рассматриваемых нестационарных процессов.

Поэтому не учитывается влияние слагаемого  $gv^2$ .

Для оценки степени влияния в уравнении движения системы (1) скоростного напора это слагаемое линеаризуется и представляется в виде  $2kv$ , где  $2k = \frac{\partial v}{\partial x}$ .

Слагаемое  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ , входящее в уравнение неразрывности системы (1), видоизменяется с учетом того, что при прямом гидравлическом ударе  $\partial h = \frac{a}{g} \partial v$ . В

этом случае выражение  $v \frac{\partial h}{\partial x}$  можно представить в виде  $v \frac{a}{g} \frac{\partial v}{\partial x} = v \frac{a}{g} 2k$ .

В результате указанных преобразований система (1) примет вид

$$\begin{cases} \frac{\partial v}{\partial t} + 2kv + g \frac{\partial h}{\partial x} = 0, \\ \frac{\partial h}{\partial t} + 2k \frac{a}{g} v + \frac{a^2}{g} \frac{\partial v}{\partial x} = 0. \end{cases} \quad (2)$$

Дифференцируя первое уравнение системы (2) по “t”, а второе уравнение - по “x”, получим

$$\begin{cases} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + 2k \frac{\partial v}{\partial t} + g \frac{\partial^2 h}{\partial x \partial t} = 0, \\ \frac{a}{g} \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + 4k^2 \frac{a}{g} + \frac{\partial^2 h}{\partial x \partial t} = 0. \end{cases} \quad (3)$$

Умножая второе уравнение системы (3) на “g”, из этой системы исключаем напор  $h(x,t)$ . В результате для  $v(x,t)$  получим дифференциальное уравнение вида

$$\frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + 2k \frac{\partial v}{\partial t} = a^2 \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + 4k^2 a. \quad (4)$$

Уравнение (4) описывает вынужденные колебания жидкости в среде с сопротивлением под действием постоянной вынуждающей силы. Роль сопротивлений

выполняет скоростной напор  $v \frac{\partial v}{\partial x}$ , а роль вынуждающей силы - слагаемое  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ . Из (4) также видно, что при неучете влияния слагаемого  $v \frac{\partial v}{\partial x}$  нестационарный процесс становится незатухающим.

Значение коэффициента “к” зависит от характера переходного процесса. Например, в работе [4] показано, что при упругом гидравлическом ударе этот коэффициент имеет величину порядка  $V_0 / 2\ell$ , где  $V_0$  – скорость стационарного течения жидкости,  $\ell$  – длина водовода. При “жестком” гидравлическом ударе, где влияние скоростного напора учитывается без искажения [5], значение этого коэффициента в два раза больше. В [4] также отмечается, что при неучете влияния скоростного напора общее решение задачи разгона жидкости в трубопроводе невозможно.

Что касается последнего слагаемого в уравнении (4), то действительно, в напорных водоводах влияние его на нестационарный процесс несущественно. Например, при интегрировании уравнения (4) методом Фурье получим зависимость для скорости  $v(x,t)$ , в которой влияние слагаемого  $4k^2 a$  выражается рядом вида

$$\frac{16k^2 \ell^2}{a\pi^3} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{(2n-1)^3} \sin \frac{n\pi x}{\ell}. \quad (5)$$

Максимальное значение ряда (5) получим при  $x = \ell/2$ . При этом  $\sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{(2n-1)^3} \sin \frac{n\pi}{2} = \frac{\pi^3}{32}$ , и, следовательно, максимальное значение (5) будет равно  $V_0^2 / 8a$ .

Рассмотрим теперь нестационарный процесс в открытом призматическом русле при незначительном колебании уровня свободной поверхности жидкости относительно статического уровня, отвечающего глубине  $h_0$ .

Для русла прямоугольного поперечного сечения система дифференциальных уравнений Сен-Венана [3, 6] имеет вид

$$\begin{cases} \frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} + g \frac{\partial h}{\partial x} = 0, \\ \frac{\partial h}{\partial t} + v \frac{\partial h}{\partial x} + h_0 \frac{\partial v}{\partial x} = 0. \end{cases} \quad (6)$$

Для оценки степени влияния на нестационарный процесс слагаемого  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ , входящего в систему (6), исходим из следующих соображений. При незна-

чительном колебании уровня свободной поверхности жидкости относительно статического уровня  $h_0$  значение  $\partial h$  можно принять равным  $0,1 h_0$  и отношение

$\frac{\partial h}{\partial x}$  представить в виде  $\frac{0,1 h_0}{\ell_1} = \kappa_1$  где  $\ell_1$  - длина русла. В этом случае систему

(6) можно представить в виде

$$\begin{cases} \frac{\partial v}{\partial t} + 2\kappa v + g \frac{\partial h}{\partial x} = 0, \\ \frac{\partial h}{\partial t} + \kappa_1 v + h_0 \frac{\partial v}{\partial x} = 0. \end{cases} \quad (7)$$

Исключая из (7) напор для скорости  $V(x, t)$ , получим дифференциальное уравнение вида

$$\frac{\partial v}{\partial t^2} + 2\kappa \frac{\partial v}{\partial t} = gh_0 \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + 2\kappa \kappa_1 g, \quad (8)$$

где  $gh_0 = c^2$ . Из этого равенства получим  $c = \sqrt{gh_0}$ , где  $c$  называется скоростью перемещения гравитационной волны малой амплитуды в неподвижной жидкости.

Если принять, что  $A = 2\kappa \kappa_1 g$ , то для рассматриваемого случая выражение (5) будет иметь вид

$$\frac{4A\ell_1^2}{c^2\pi^3} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{(2n-1)^3} \sin(2n-1) \frac{\pi x}{\ell}. \quad (9)$$

Максимальное значение суммы (9) равно  $\frac{A\ell_1^2}{8c^2}$ . Подставив значение

$A = 2\kappa \kappa_1 g$  и  $c = \sqrt{gh_0}$ , получим  $\frac{A\ell_1^2}{8c^2} = 0,025V_0$ .

Таким образом, можно утверждать, что в открытых руслах влияние слагаемого  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ , входящего в уравнение неразрывности системы (6), значительно существеннее, чем в напорных водоводах.

Проведенные исследования позволяют сделать следующие выводы.

1. Исследования системы дифференциальных уравнений гидравлического удара и Сен-Венана показывают, что нестационарные процессы, возникающие в напорных водоводах и открытых призматических руслах, в случае идеальной жидкости являются затухающими. При этом роль сил

сопротивления выполняет конвективный член  $v \frac{\partial v}{\partial x}$ .

2. При решении некоторых задач неучет влияния скоростного напора при исследовании нестационарного процесса может привести к грубым ошибкам.
3. Дана оценка степени влияния слагаемого  $v \frac{\partial h}{\partial x}$ , входящего в уравнение неразрывности системы уравнений гидравлического удара и Сен-Венана. Установлено, что при нестационарных процессах в открытых призматических руслах его влияние значительно сильнее, чем в напорных водоводах, где его влиянием можно пренебречь.

### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. **Чарный И.А.** Неустановившееся движение реальной жидкости в трубах. – М.: Наука, 1975. – 286 с.
2. **Фокс Д.А.** Гидравлический анализ неустановившегося течения в трубах. – М.: Энергия, 1981. – 271 с.
3. **Гиргидов А.Д.** Механика жидкости и газа (Гидравлика). –СПб.: Изд-во Политехн. ун-та, 2007. – 545 с.
4. **Ащиянц Э.П.** Общее аналитическое решение задачи разгона жидкости в трубопроводе // Известия НАН РА и ГИУА. Сер. ТН. – 2007. – Т.60, N 4. – С. 728-731.
5. **Альтшуль А.Д., Животовский Л.С., Иванов Л.П.** Гидравлика и аэродинамика. – М.: Стройиздат, 1987. – 414 с.
6. **Чугаев Р.Р.** Гидравлика. – М., Л.: Госэнергоиздат, 1963. – 528 с.

ЕГУАС. Материал поступил в редакцию 13.10. 2011.

### Է.Պ. ԱՇՉԻՅԱՆՑ

#### ՃՆՇՈՒՄՍՅՖԻՆ ԽՈՂՈՎԱԿԱՍԱՐԿԵՐԻ ԵՎ ԲԱՑ ՀՈՒՆԵՐՈՒՄ ԱՌԱՋԱՅՈՂ ՈՉ ՍՍԱՅԻՆԱՐ ԳՈՐԾԸՆԹԱՅԵՐԻ ՎՐԱ ԱՐԱԳԱՅԻՆ ՃՆՇՄԱՆ ԵՎ ՀԵՂՈՒԿԻ ԽՏՈՒԹՅԱՆ ԱԶԴԵՑՈՒԹՅԱՆ ԳՆԱՀԱՏՈՒՄԸ

Հետազոտվում է հիդրավիլիկական հարվածի և Սեն-Վենանի դիֆերենցիալ հավասարումների համակարգի մեջ մտնող որոշ անդամների ազդեցության աստիճանը ոչ ստացիոնար գործընթացների վրա, որոնք առաջանում են ճնշումային ջրատարներում և բաց պրիզմատիկ ուղղանկյան կտրվածքով հունի մեջ:

**Առանցքային բառեր.** հավասարումների համակարգ, ճնշումային ջրատար, բաց հուն, արագության էջք, ստիպող ուժ:

### E.P. ASHCHYANTS

#### INFLUENCE EVALUATION OF VELOCITY HEAD AND LIQUID DENSITY ON NON-STATIONARY PROCESSES ARISING IN HEAD CONDUITS AND OPEN CHANNELS

The influence on the non-stationary process of some summands entering the differential equation system of hydrological hammer and Saint-Venant is studied.

**Keywords:** equation system, head conduit, open channel, velocity head, driving force.