

№3 (29) 2010 (май-июнь)

# СТРОИТЕЛЬСТВО И РЕКОНСТРУКЦИЯ

Учредитель – государственное образовательное учреждение высшего профессионального образования «Орловский государственный технический университет»

#### Редакиионный совет:

Голенков В.А. д.т.н., проф., председатель Радченко С.Ю. д.т.н., проф.,

зам. председателя

Борзенков М.И. к.т.н., доц., секретарь

Астафичев П.А. д.ю.н., проф.

Иванова Т.Н. д.т.н., проф.

Колчунов В.И. д.т.н., проф.

Константинов И.С. д.т.н., проф. Новиков А.Н. д.т.н., проф.

Попова Л.В. д.э.н., проф.

Степанов Ю.С. д.т.н., проф.

#### Главный редактор:

Колчунов В.И. акад. РААСН, д.т.н., проф.

Заместители главного редактора:

Гончаров Ю.И. д.т.н., проф.

Колесникова Т.Н. д. арх., проф.

Коробко В.И. д.т.н., проф.

#### Редколлегия:

Бондаренко В.М. акад. РААСН, д.т.н., проф. Гордон В.А. д.т.н., проф.

Карпенко Н.И. акад. РААСН, д.т.н., проф.

Клюева Н.В. д.т.н., доц.

Коробко А.В. д.т.н., проф.

Король Е.А. чл.-корр. РААСН, д.т.н., проф.

Меркулов С.И. чл.-корр. РААСН, д.т.н., проф. Ольков Я.И. акад. РААСН, д.т.н., проф.

Римшин В.И. чл.-корр. РААСН, д.т.н., проф.

Серпик И.Н. д.т.н., проф.

**Турков А.В.** д.т.н., проф.

Федоров В.С. чл.-корр. РААСН, д.т.н., проф. Чернышов Е.М. акад. РААСН, д.т.н., проф.

Ответственные за выпуск:

Данилевич Д.В. к.т.н., доц.

Солопов С.В.

Адрес редколлегии:

302006, Россия, г. Орел, ул. Московская, 77.

Тел.: +7 (4862) 73-43-49;

www.ostu.ru

E-mail: oantc@ostu.ru

Зарегистрировано в Федеральной службе по надзору в сфере связи и массовых коммуникаций. Свидетельство:

ПИ№ ФС77-35718 от 24 марта 2009 г.

Подписной индекс 86294 по объединенному

каталогу «Пресса России»

© ОрелГТУ, 2010

### Содержание

### Теория инженерных сооружений. Строительные конструкции

<b>Алдушкин Р.В., Савин С.Ю.</b> Исследование работы треугольных ферм при	
статических и динамических воздействиях	3
<b>Деркач В.Н., Орлович Р.Б.</b> Прочность каменной кладки на срез по неперевязанным	
сечениям	7
<b>Колчунов В.И., Осовских Е.В.</b> Расчет динамических догружений в элементах	
железобетонных призматических складок при запроектных воздействиях	14
Коробко А.В., Прокуров М.Ю., Морозов С.А. Расчет шарнирно опертых	
параллелограммных пластинок, нагруженных в центре сосредоточенной силой,	
методом предельного равновесия	22
<b>Магомедова Э.Н., Батдалов М.М., Алишаев М.Г., Мухучев А.М.</b> Исследование	
влияния формы стыкуемых поверхностей бетонных конструкций на водонепро-	
ницаемость стыка	27
<b>Пятикрестовский К.П., Степура А.П.</b> Разработка и исследование конструкций	
хранилища для семенного зерна	31
<b>Трещев А.А., Забелин А.Н.</b> Упругопластический изгиб тонкой пологой оболочки	
положительной гауссовой кривизны из дилатирующих материалов при конечных	
прогибах	39
Турков А.В., Бараева Н.Н. Распределение усилий и деформаций в деревянных	
арках с укрупнительными податливыми стыками	46
<b>Уткин В.С., Ярыгина О.В.</b> Расчет надежности индивидуальных бетонных	
и железобетонных элементов на продавливание при действии сосредоточенной	
силы и изгибающего момента с использованием неравенства Чебышева	49
<b>Чупичев О.Б.</b> Влияние поврежденных коррозией узлов железобетонных элементов	
на работу конструкции	55
Безопасность зданий и сооружений	
5	
<b>Бакаева Н.В., Данилевич Д.В., Поздняков А.Л.</b> Некоторые вопросы биосферо-	
совместимых технологий в формировании среды вузовских комплексов	59
Степанов Ю.С., Короткий Г.П. Проверка и оценка состояния электросистемы	00
образовательных учреждений	66
Строительные материалы и технологии	
<b>Христофоров А.И., Кузьмин Д.И., Кузьмин И.Б.</b> Снижение расхода цемента	
в модифицированных мелкозернистых бетонных смесях	70
Информация	
WTOFW WDVFTOFO OTOFA FFOOTAGUES	
ИТОГИ КРУГЛОГО СТОЛА «БЕЗОПАСНОСТЬ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ»	76

Журнал «Строительство и реконструкция» входит в перечень ведущих рецензируемых научных журналов и изданий, в которых должны быть опубликованы основные научные результаты диссертаций на соискание ученой степени кандидата и доктора технических наук.



Scientific and technical journal The journal is published since 2003. The journal is published 6 times a year.

### **№**3 (29) 2010 (May-June)

## **BUILDING** AND RECONSTRUCTION

The founder – The State Higher Professional Institution **Orel State Technical University** 

Contents

Editorial	council.

Golenkov V.A. Doc. Sc. Tech., Prof., president

Radchenko S.Y. Doc. Sc. Tech., Prof., vice-president

Borzenkov M.I. Candidat Sc. Tech., Assistant Prof.

Astafichev P.A. Doc. Sc. Law., Prof. Ivanova T.N. Doc. Sc. Tech., Prof.

Kolchunov V.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Konstantinov I.S. Doc. Sc. Tech., Prof. Novikov A.N. Doc. Sc. Tech., Prof.

Popova L.V. Doc. Ec. Tech., Prof. Stepanov Y.S. Doc. Sc. Tech., Prof.

Editor-in-chief

Kolchunov V.I. Doc. Sc. Tech., Prof.

Editor-in-chief assistants:

Goncharov Y.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Kolesnikova T.N. Doc. Arc., Prof. Korobko V.I. Doc. Sc. Tech., Prof.

#### Editorial committee

Bondarenko V.M. Doc. Sc. Tech., Prof. Gordon V.A. Doc. Sc. Tech., Prof. Karpenko N.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Kljueva N.V. Doc. Sc. Tech., Assistant Prof. Korobko A.V. Doc. Sc. Tech., Prof. Korol E.A. Doc. Sc. Tech., Prof. Merkulov C.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Olkov Y.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Rimshin V.I. Doc. Sc. Tech., Prof. Serpik I.N. Doc. Sc. Tech., Prof. Turkov A.V. Doc. Sc. Tech., Prof. Fyodorov V.S. Doc. Sc. Tech., Prof. Chernyshov E.M. Doc. Sc. Tech., Prof.

Responsible for edition:

Danilevich D.V. Candidat Sc. Tech., Assistant Prof. Solopov S.V.

Address: 302006, Orel, Street Moscow, 77 +7 (4862) 73-43-49 www.ostu.ru E-mail: oantc@ostu.ru

Journal is registered in Federal service on supervision in sphere of communication and mass communications

The certificate of registration: ПИ№ ФС77-35718 from 24.03.09

Index on the catalogue of the «Pressa Rossii» 86294

©OSTU, 2010

Theory of engineering structures.
Building units

Bakaeva N.V., Danilevich D.V., Pozdnjakov A.L. Some questions bio-sphere compatible	
technologies in formation of the environment of high school complexes	59
Stepanov Ju.S., Korotkikh G.P. Check and estimation of a condition of electrosystem	
of educational institutions.	66

### Construction technologies and materials

Hristoforov A.I., Kuzmin D.I., Kuzmin I.B. Decreasing consumption of cement in the	
modified fine-grained concrete mixtures	70

### Information

RESULTS OF THE ROUND TABLE «SAFETY OF BUILDINGS AND CONSTRUCTIONS»

Ä

76

Journal is included into the list of the Higher Examination Board for publishing the results of thesises for competition the academic degrees

## A

### ТЕОРИЯ ИНЖЕНЕРНЫХ СООРУЖЕНИЙ. СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ

УДК 624.04

#### АЛДУШКИН Р.В., САВИН С.Ю.

### ИССЛЕДОВАНИЕ РАБОТЫ ТРЕУГОЛЬНЫХ ФЕРМ ПРИ СТАТИЧЕСКИХ И ДИНАМИЧЕСКИХ ВОЗДЕЙСТВИЯХ

В статье рассматривается взаимосвязь задач поперечного изгиба однопролетных ферм треугольного очертания с различными типами решеток, нагруженных равномерно распределенной нагрузкой, и их собственных колебаний.

**Ключевые слова:** ферма треугольной формы, максимальный прогиб, основная частота колебаний.

The article describes the interrelation of cross inflection of shoulder steady loaded triangular trusses with hinge support and natural vibrations of trusses.

**Keywords:** the triangular truss, the maximum deflection, the basic frequency of fluctuations.

При решении практических задач теории сооружений, связанных с расчетом различных строительных конструкций, их статические и динамические характеристики (прогибы и частоты колебаний) определяются независимо друг от друга с использованием современных методов строительной механики путем решения соответствующих дифференциальных уравнений.

Для однопролетных балок постоянного сечения в работе [1] была установлена закономерность, согласно которой независимо от вида граничных условий балки произведение ее максимального прогиба  $w_0$  от действия равномерно распределенной нагрузки q на квадрат основной частоты колебаний в ненагруженном состоянии  $\omega$  с точностью до размерного множителя q/m есть величина постоянная, равная  $4/\pi$ .

$$w_0 \omega^2 = \frac{4}{\pi} \frac{q}{m} \,, \tag{1}$$

где m — погонная масса балки.

Эта закономерность носит фундаментальный характер и позволяет в экспериментальной механике и при испытании конструкций контролировать жесткость балок по их основной (или первой резонансной) частоте колебаний. На ее основе разработаны десятки способов диагностики и контроля качества строительных конструкций балочного типа [2].

В работе [3] показано, что закономерность (1) справедлива и для однопролетных шарнирно опертых ферм с параллельными поясами с различными типами решеток.

В настоящей статье исследуется поведение произведения  $w_0\omega^2$  для однопролетных шарнирно опертых ферм треугольного очертания. Рассматриваются фермы с тремя типами решеток: нисходящие раскосы, восходящие раскосы, смешанного типа в зависимости от отношения высоты фермы f к пролету  $\ell$ .

Рассмотрим ряд схем ферм треугольного очертания пролетом  $\ell=30$  м, загруженных в узлах сосредоточенными силами F=10 кH (рисунок 1). Сечения элементов фермы приняты из парных уголков  $75\times6$  мм по ГОСТ 8509-93. Вопрос удовлетворения условиям прочности и жесткости ферм в данной статье не рассматривается.

Варьируя высотой фермы, определим ее максимальные прогибы, основные частоты колебаний и значения произведения  $w_0\omega^2$  для различных соотношений  $f/\ell$ . Вычисления произведены с помощью МКЭ (по программе SCAD). При определении коэффициента K при размерном множителе q/m принималась осредненная погонная масса. Результаты численных

Ä

исследований приведены в таблицах 1-3.

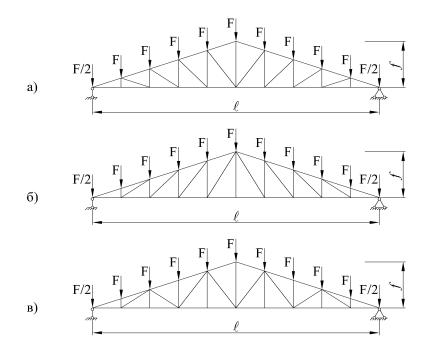


Рисунок 1 – Схемы ферм треугольного очертания: а – решетка с нисходящими раскосами; б – решетка с восходящими раскосами; в – решетка смешанного типа

Таблица 1 – Расчет треугольных ферм с нисходящими раскосами

<i>f</i> , м	$f\!/\ell$	М, кг	<i>w</i> <sub>0</sub> , M	ω, 1/c	$w_0 \cdot \omega^2$	q, H	<i>m</i> , кг/м	K
1,5	0,05	1274,99	0,30	16,32	80,74	3333,3	42,50	1,029
2	0,07	1319,99	0,17	21,21	77,21	3333,3	44,00	1,019
2,5	0,08	1367,53	0,11	25,80	73,72	3333,3	45,58	1,008
3	0,10	1417,36	0,08	30,08	70,32	3333,3	47,25	0,997
3,5	0,12	1469,22	0,06	34,05	67,04	3333,3	48,97	0,985
4	0,13	1522,89	0,04	37,71	63,89	3333,3	50,76	0,973
4,5	0,15	1578,18	0,04	41,06	60,89	3333,3	52,61	0,961
5	0,17	1634,91	0,03	44,11	58,04	3333,3	54,50	0,949
5,5	0,18	1692,94	0,03	46,87	55,40	3333,3	56,43	0,938
6	0,20	1752,13	0,02	49,34	53,01	3333,3	58,40	0,929

Таблица 2 – Расчет треугольных ферм с восходящими раскосами

<i>f</i> , м	f/ <b>l</b>	M, кг	<i>w</i> <sub>0</sub> , M	ω, 1/c	$w_0 \cdot \omega^2$	q, H	<i>m</i> , кг/м	K
1,5	0,05	1284,34	0,30	16,24	80,00	3333,3	42,81	1,028
2	0,07	1335,95	0,17	21,05	76,05	3333,3	44,53	1,016
2,5	0,08	1391,34	0,11	25,52	72,14	3333,3	46,38	1,004
3	0,10	1449,97	0,08	29,66	68,34	3333,3	48,33	0,991
3,5	0,12	1511,36	0,06	33,48	64,67	3333,3	50,38	0,977
4	0,13	1575,12	0,04	36,97	61,42	3333,3	52,50	0,967
4,5	0,15	1640,91	0,04	40,16	58,38	3333,3	54,70	0,958
5	0,17	1708,46	0,03	43,05	55,56	3333,3	56,95	0,949
5,5	0,18	1777,54	0,03	45,66	52,92	3333,3	59,25	0,941
6	0,20	1847,96	0,02	47,99	50,51	3333,3	61,60	0,933