РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ТЕМПЕРАТУРНЫХ НАПРЯЖЕНИЙ В МОДЕЛИ МОНОЛИТНОГО ЖЕЛЕЗОБЕТОННОГО КВАДРАТНОГО СИЛОСА

Ю.К. Басов, Абу Махади Мохаммед Ибрагим, В.И. Елфимов

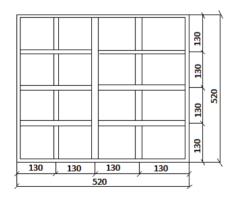
Кафедра строительных конструкций и сооружений Российский университет дружбы народов ул. Орджоникидзе, 3, Москва, Россия, 115419

Рассматривается задача о величинах и распределение температурных напряжений в стенках модели квадратного монолитного железобетонного силоса

Ключевые слова: железобетон, модель, силос, температурные напряжений, эпюры.

При проектировании железобетонных стен силосов для хранения горячего сыпучего материала следует учитывать воздействие температуры на стены силоса при расчете по второй группе предельных состояний: деформация, образование и раскрытие трещин. При возгорании зерна также возможно увеличение температуры в стенках силосов. Поэтому величины температурных напряжений в стенах монолитных железобетонных квадратных силосов, их распределение представляют большой интерес и должны учитываться при проектировании силосов.

В работе рассматривается задача о распределении и величинах температурных напряжений в модели монотипного железобетонного квадратного силоса, стенки которого нагреты до определенной температуры (рис. 1). При симметричном нагреве расчетная схема модели представлена на рис. 2.



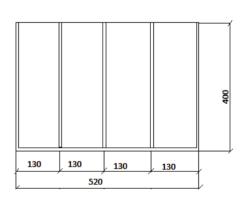


Рис. 1. План и поперечный разрез модели силоса

Стенки модели силоса равномерно по толщине нагреты до температуры, что показано на рис. 2.

Модель силоса представляет собой систему квадратных монолитных силосов с ячейками 130×130 мм. Поле температуры полагается постоянным по высоте и симметрично убывающим от центра.

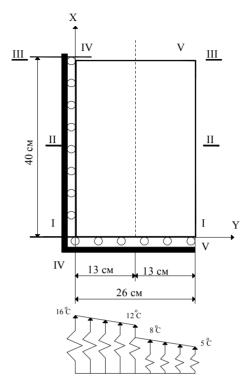


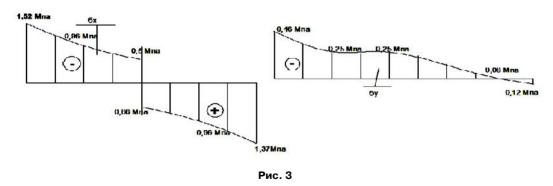
Рис. 2. Температурный нагрев стенок модели силоса

Определение напряжений в стенках модели силосов осуществлялось по программе на ЭВМ, реализующей вариационно-разностный метод, в основу которого положен принцип Лагранжа — принцип минимума потенциальной энергии.

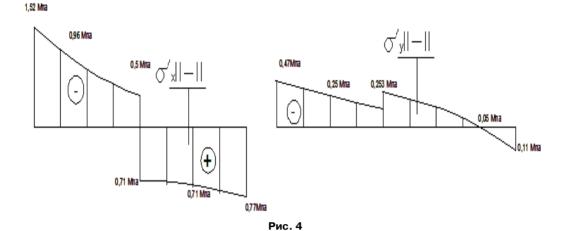
$$\Pi = U - A$$
,

где U — энергия деформации; A — работа внешних сил.

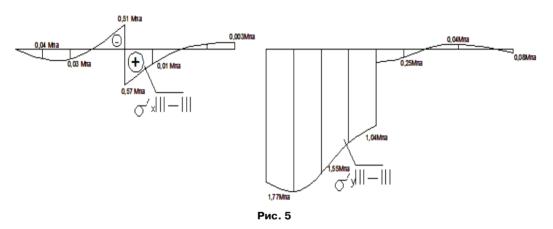
Эпюры температурных напряжений σx и σy в сечении модели силоса I—I представлены на рис. 3.



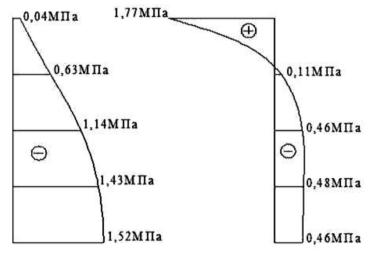
Эпюры напряжений ох и оу в сечении II—II представлены на рис. 4.



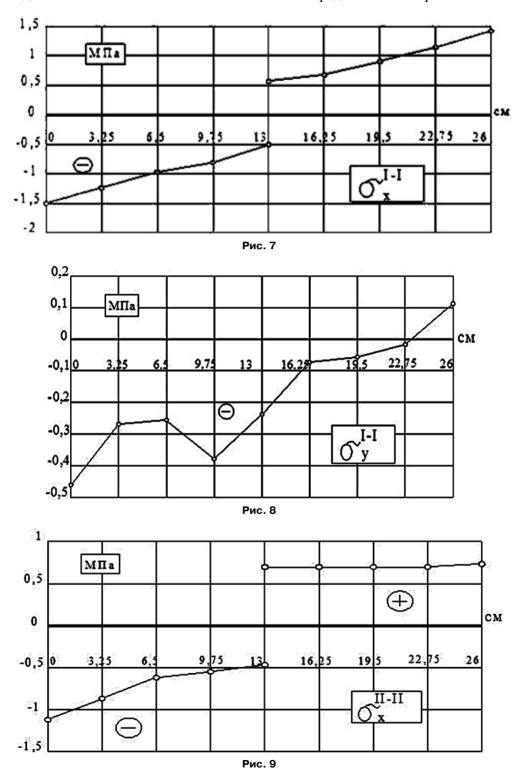
Эпюры напряжений σx и σy в сечении III—III представлены на рис. 5.



Эпюры напряжений ох и оу в сечении IV—IV представлены на рис. 6.



Диаграммы распределения температурных напряжений ох и оу и их величины в модели монолитного железобетонного силоса представлены на рис. 7—14.



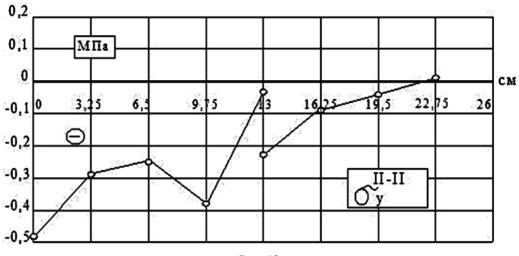


Рис. 10

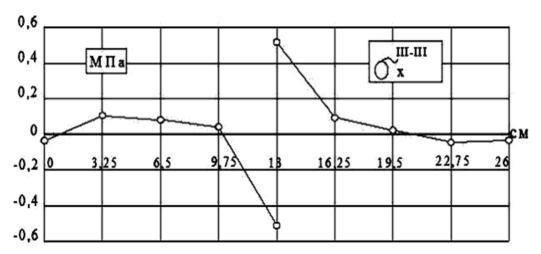


Рис. 11

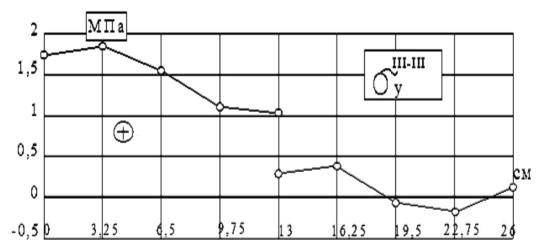
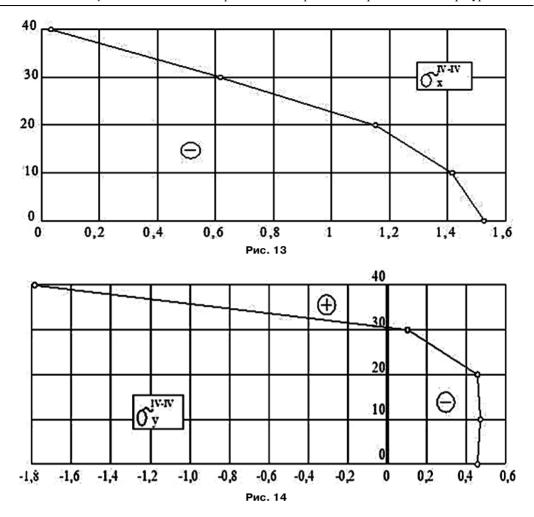


Рис. 12



Эпюры напряжений в стенках рассматривались в целях выяснения их влияния на образование трещин в стенках силосов эливаторов.

Растягивающее напряжение σy max = 1,77 МПа достигло максимальной величины в верхней части внутренней стенки силоса, что может составлять больше предельных напряжений бетона на растяжение.

Растягивающее напряжение σx max = 0,77 МПа достигает максимальной величины в нижней части внешней стенки силоса.

Таким образом, на основании полученных результатов установлено:

- 1) температурные напряжения могут достигать значительных величин, поэтому их следует учитывать при проектировании монолитных квадратных силосов;
- 2) наибольшие растягивающиеся напряжения возникают в верхних волокнах центральной части силоса, т.е. больше предельных напряжений бетона на растяжение.

ЛИТЕРАТУРА

[1] *Байков В.Н.* Железобетонные конструкции. Специальный курс. — М.: Стройиздат, 1981. — С. 304—318.

DISTRIBUTION OF TEMPERATURE TENSION IN MODEL OF A MONOLITHIC FERRO-CONCRETE SQUARE SILO

Yu.K. Basov, Abu Mahadi Mohamed Ibrahim, V.I. Elfimov

Peoples' Friendship University of Russia *Micluho-Maklaja str.*, 6, *Moscow, Russia*, 117198

The task about sizes and distribution of temperature tension in walls of model of a square monolithic ferro-concrete silo is considered.

Key words: reinforced concrete, model, silo, temperature tension.