

АНАЛИТИЧЕСКАЯ ФОРМУЛА ДЛЯ РАСЧЕТА ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК СОЛНЕЧНОГО ПАРАБОЛОЦИЛИНДРИЧЕСКОГО КОНЦЕНТРАТОРА

Analytical formula for calculation of the energetic characteristics of the Solar Parabolic Trough Collector

Возобновляемые источники энергии и гелиоматериаловедение, их прикладные аспекты

Акбаров Р.Ю., Уринбоев М.М., Кучкаров А.А., ¹Каххоров С.С

Институт Материаловедения НПО “Физика-Солнце” АН РУз

¹Наманганский инженерно-технологический институт

100084, Ташкент, Бодомзор йули, 2^б, +998935820984, r.akbarov@inbox.uz

Высокопотенциальные системы концентрации должны иметь конфигурацию в форме поверхностей вращения второго порядка - параболоида, эллипсоида, гиперболоида или полусферы. В этом случае достигается высокая концентрация излучения. Наиболее эффективные концентраторы солнечного излучения имеют форму: цилиндрического параболоида; параболоида вращения; плоско-линейных зеркал Френеля. Большая часть солнечных преобразователей работает при температурах до 200°C. Такие температуры легко достигаются в параболоцилиндрических концентраторах и плоско-линейных линзах Френеля. Например, максимальная концентрация в параболоцилиндрических концентраторах составляет 298.6, что достаточно высоко.

Солнечный параболоидный концентратор имеет наиболее высокую степень концентрации. Для практических расчетов можно использовать известную формулу Апариси:

$$E_r = \left(\frac{180}{\pi}\right)^2 E_0 R_s h^2 \sin^2(U_m) e^{-cr^2}, \quad c = 3.283 \cdot 10^3 \left(\frac{h}{P}\right)^2 (1 + \cos U_m)^2$$

где h – мера точности концентратора (максимальное значение 4 град-1, P – фокальный параметр, U_m – угол раскрытия, E_0 – падающая радиация и R_s – коэффициент отражения.

Рассмотрим случай параболоцилиндрического концентратора. Для такого концентратора также можно представить формулу, аналогичную формуле Апариси для параболоидного концентратора.

В данной работе представлен вывод аналитической формулы для расчета энергетических характеристик параболоцилиндрического концентратора и соответствующая программа на платформе Windows .

В работе [1] представлена формула для максимальной концентрирующей способности параболоцилиндрических зеркал, которая имеет вид:

$$E_{\max} = 298,6 E_0 R_s \sin(U_m)$$

Данная формула выведена для идеальной системы и для использования ее в реальной системе можно вводить некий корректирующий коэффициент K , учитывающий уменьшение этой величины ($0 < K \leq 1$). Тогда,

$$E_{\max} = 298,6 K E_0 R_s \sin(U_m)$$

Значение K можно определить исходя из корректного численного расчета [2] или по результатам экспериментов для конкретной установки.

Рассмотрим вывод приближенной формулы для расчета распределения плотности энергии в фокальной зоне параболоцилиндрического концентратора. Пусть P – фокальный параметр, U_m – угол раскрытия, L – длина концентратора, K – корректирующий коэффициент, E_0 – падающая радиация и R_s – коэффициент отражения. Тогда для входного потока энергии можно написать следующее выражение

$$W_{in} = 2 P \operatorname{tg}\left(\frac{U_m}{2}\right) L E_0 R_s$$

Теперь предположим, что распределение плотности энергии в продольном сечении концентратора $E(r)$ имеет форму распределения Гаусса, причем во всех сечениях одинаковую форму. Это не совсем соответствует действительности и является слабым местом данного моделирования процесса перераспределения энергии, но интуитивно понятно, что это существенного значения не имеет. Итак,

$$E(r) = E_{\max} \exp(-ar^2)$$

Теперь для W_{in} можно также написать следующую формулу

$$W_{in} = \iint E(r) dr dl$$

Здесь граничные значения r меняется в интервале от $-\infty$ до $+\infty$, а l от 0 до L .

С учетом вышеприведенных выражений имеем

$$W_{in} = 298,6 K E_0 R_s \sin(U_m) L \int \exp(-ar^2) dr$$

Таким образом,

$$298,6 K E_0 R_s \sin(U_m) L \int \exp(-ar^2) dr = 2 P \operatorname{tg}\left(\frac{U_m}{2}\right) L E_0 R_s$$

Или

$$298,6 K \sin(U_m) \int \exp(-ar^2) dr = 2P \operatorname{tg}\left(\frac{U_m}{2}\right)$$

В этом выражении присутствует интеграл Гаусса, значение которого имеет рациональный вид:

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-ax^2} dx = \sqrt{\frac{\pi}{a}} \quad (a > 0)$$

Таким образом,

$$298,6 K \sin(U_m) \sqrt{\frac{\pi}{a}} = 2P \operatorname{tg}\left(\frac{U_m}{2}\right)$$

Отсюда

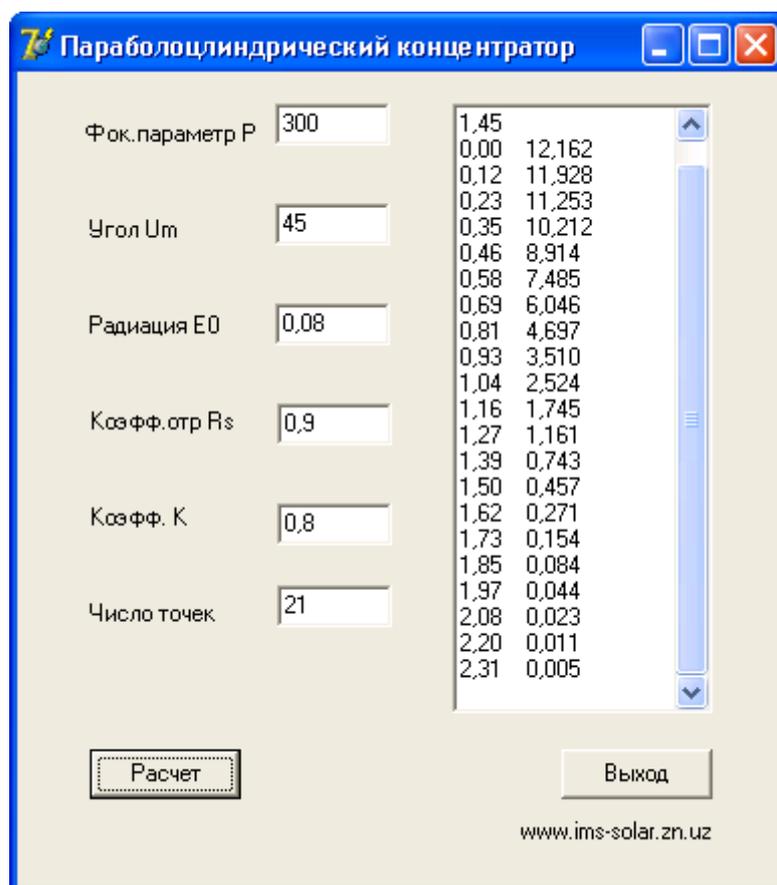
$$\sqrt{a} = \frac{298,6 K \sin(U_m) \sqrt{\pi}}{2P \operatorname{tg}\left(\frac{U_m}{2}\right)}$$

Окончательно, ($298,6\sqrt{\pi}/2 = 264,63$)

$$E_{\max} = 298,6 K E_0 R_s \sin(U_m) \exp\left(-\left[264,63 \frac{K \sin(U_m)}{P \operatorname{tg}(U_m / 2)} r\right]^2\right)$$

Нами разработана программа на основе вышеприведенных математических соотношений в среде Windows с понятным интерфейсом.

На нижеследующем рисунке показан внешний вид рабочей программы:



Входными параметрами программы являются: фокальный параметр, угол раскрытия, радиация, коэффициент отражения, корректирующий коэффициент и число точек распределения.

Предложенную программу можно использовать при проектировании и эксплуатации солнечных параболоцилиндрических концентраторов.

Программу можно скачать на сайте института Материаловедения.

Литература

1. Р.А.Захидов, Ш.И.Клычев. Максимальная концентрирующая способность параболоцилиндрических зеркал. Гелиотехника, 1973, №4, стр.46-47.
2. Умаров Г. Я., Захидов Р. А., Ходжаев А. Ш. Распределение лучистого вектора в поле излучения параболоцилиндрического концентратора. Гелиотехника, 1976, №1. Стр. 27-32.