В трубчатых печах нефтехимической промышленности в качестве топлива, как правило, используются разные горючие газы. Эти газы существенно отличаются составом, теплотой сгорания и температурой горения. Природный газ, чаще остальных используемый в качестве топлива, кроме метана, содержит значительное количество более тяжелых углеводородов (пропана, бутана, бензина и т. д.). Количество сернистых соединений в них колеблется от 0 до 5%. Для достижения полноты сгорания топливного газа необходимо обеспечить хорошее смешение газа с воздухом, сжигать газ с коэффициентом избытка воздуха  $\alpha = 1,05-1,15$ . Это соответствует содержанию в продуктах сгорания топлива 1-3% кислорода. Несоблюдение этих условий приводит к значительным потерям тепла вследствие химической неполноты сгорания. При выборе топливного газа большое значение имеет не только теплота сгорания, но и температура горения топлива. Максимальная температура горения топлива зависит как от теплоты сгорания, так и от количества образующихся топочных газов и их теплоемкости: , где - температура воздуха, подаваемого на горелки; низшая теплота сгорания топлива; и - количество продуктов сгорания и их теплоемкость. Поэтому оксид углерода СО, имеющий теплоту сгорания 12,7 МДж/м3, обладает более высокой температурой горения, чем метан с теплотой сгорания 35,7 МДж/м3. В топочных газах содержатся азот N2, продукты полного сгорания топлива H2O и CO2, а также в небольших количествах кислород O2, оксид углерода СО и сернистые соединения. В тепловых расчетах трубчатых печей используется «серая» модель спектра излучения топочных газов или модель широкой полосы [1,2]. В этих работах радиационные свойства топочной среды определены в предположении полного сгорания топлива, т.е. учтены спектры излучения только водяного пара H2O и двуокиси углерода CO2. Представляет интерес анализ спектра излучения продуктов сгорания, состоящих из H2O, CO2 и CO, с учетом перекрывания спектральных полос и их интенсивности. Водяной пар H2O имеет четыре основные спектральные полосы с центрами  $\lambda = 10$ мкм; 6,3мкм; 2,7мкм; 1,5мкм. Спектральная полоса  $\lambda = 1,5$ мкм объединяет две полосы с центрами  $\lambda = 1,87$ мкм и  $\lambda = 1,38$ мкм. Двуокись углерода CO2 имеет три спектральные полосы с центрами  $\lambda = 15$ мкм; 4,3мкм; 2,7мкм [3,4]. Окись углерода CO имеет две спектральные полосы с центрами  $\lambda = 4,67$ мкм и 2,35мкм [5]. На рис.1 представлено расположение и интенсивность спектральных полос поглощения газов H2O, CO2 и CO в интервале спектра от 1мкм до 3мкм при температуре T = 1200K. 3 H2O 2 CO2 H2O CO 1 0 1 2 3 Puc. 1 -Расположение спектральных полос в области спектра от 1мкм до 3мкм Параметры спектральных полос следующие. Спектральная полоса  $\lambda = 1,5$ мкм H2O. Центр полосы  $\omega 0 = 6666$ cm-1, нижняя граница  $\omega 1 = 6321$ cm-1, верхняя граница ω2=6873см-1. Коэффициент линейного поглощения: . (1) Здесь эффективная ширина спектральной полосы, коэффициент поглощения полосы определяется по формуле: , где температура T0=300K, . Полоса  $\lambda=2,35$ мкм CO.

Центр полосы  $\omega 0 = 4258$ см-1. Эффективная ширина полосы: , где = 105см-1, а=218см-1. Коэффициент поглощения полосы: , где функция температуры имеет вид: . Здесь ,  $\omega 01 = 2143$ см-1,  $\omega 02 = 4258$ см-1 – основные частоты колебаний окиси углерода СО. Спектральная полоса  $\lambda = 2,7$ мкм Н2О. Центр полосы  $\omega 0 = 3750$ см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: Спектральная полоса  $\lambda = 2,7$ мкм CO2 . Центр полосы  $\omega 0 = 3715$ см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . При температурах, характерных в радиантных камерах трубчатых печей, спектральная полоса  $\lambda=2,7$ мкм H2O полностью перекрывает аналогичную полосу СО2. Поэтому эти две спектральные полосы целесообразно объединить в одну. Средний коэффициент линейного поглощения объединенной полосы определяется по формуле: , где , парциальные давления H2O и CO2. Функция температуры в диапазоне температур от 1000К до 2000К может быть представлена в виде зависимости [6]: . Здесь – поверхностная плотность спектрального излучения а.ч.т., λ1, λ4 – границы полосы поглощения H2O; λ2, λ3 – границы полосы поглощения CO2. Расположение и интенсивность спектральных полос  $\lambda = 4,3$ мкм CO2 и  $\lambda = 4,67$ мкм СО при температуре T=1200K в области спектра от 3мкм до 6мкм представлены на рис.2. СО2 60 40 СО 20 0 3 4 5 Рис. 2 - Расположение спектральных полос в области спектра от 3мкм до 6мкм Спектральная полоса  $\lambda = 4,3$ мкм СО2 . Центр полосы ω0=2350см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . Спектральная полоса  $\lambda = 4,67$ мкм СО. Центр полосы  $\omega 0 = 2143$ см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . (2) Полосы  $\lambda = 4,3$ мкм CO2 и  $\lambda = 4,67$ мкм CO перекрываются. Поэтому в расчетах следует выделить в отдельную спектральную полосу область перекрывания с коэффициентом линейного поглощения: , где - парциальное давление СО; , коэффициенты линейного поглощения СО2 и СО, определенные по формуле (1). Нижняя и верхняя границы объединенной полосы: СО2 Н2О 8 6 4 Н2О 2 0 5 10 15 20 25 Рис. 3 – Расположение спектральных полос в области спектра 5 – 30мкм Расположение и интенсивность спектральных полос  $\lambda = 6,3$ мкм; 10мкм H2O и  $\lambda = 15$ мкм CO2 представлены на рис.3. Параметры полос следующие. Спектральная полоса  $\lambda = 6,3$ мкм H2O. Центр полосы  $\omega 0 = 1600$ см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . (3) Спектральная полоса  $\lambda = 10$ мкм H2O. Центр полосы  $\omega 0 = 1000$ см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . (4) Спектральная полоса  $\lambda = 15$ мкм СО2 . Центр полосы ω0=667см-1. Эффективная ширина полосы: . Коэффициент поглощения полосы: . (5) Как следует из рисунков 2 и 3, спектральные полосы λ = 4,67мкм CO и  $\lambda = 6,3$ мкм H2O при температуре T=1200K, характерной продуктам сгорания в топках, перекрываются. Область перекрывания этих полос следует выделить в виде отдельной спектральной полосы. Нижняя и верхняя границы этой объединенной полосы определяются по формулам: . Суммарный коэффициент линейного поглощения вычисляется по формулам (1), (2), (3) с

учетом парциального давления газов и ширины полос . Две спектральные полосы возникают вследствие перекрывания полосой  $\lambda=10$ мкм H2O двух полос поглощения  $\lambda=6$ ,3мкм H2O и  $\lambda=15$ мкм CO2 (рис.3). Параметры этих объединенных полос следующие. Область перекрывания полос  $\lambda=6$ ,3мкм и  $\lambda=10$ мкм H2O. Нижняя и верхняя границы объединенной полосы: Область перекрывания полос  $\lambda=10$ мкм H2O и  $\lambda=15$ мкм CO2. Границы объединенной полосы: Суммарный коэффициент линейного поглощения этих объединенных полос вычисляются по формулам (1), (3) – (5). Проведенный анализ показывает, что спектр излучения продуктов сгорания, состоящих из H2O, CO2 и CO, имеет достаточно сложный характер. В приведенной модели необходимо выделить двенадцать спектральных полос, одну полосу образует «окно» прозрачности спектра излучения продуктов сгорания топлива.