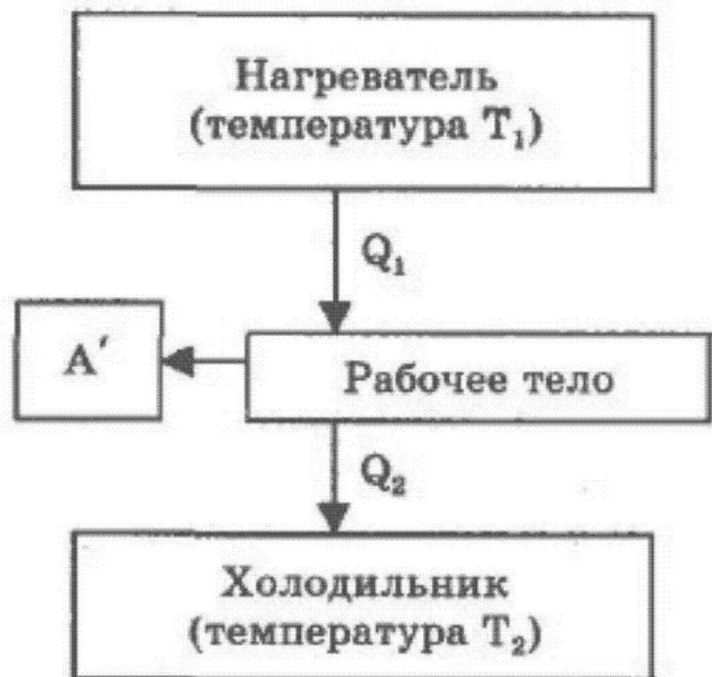


# **ТЕХНИЧЕСКАЯ ТЕРМОДИНАМИКА**

**ЦИКЛЫ КАРНО,  
НЕРАВЕНСТВО КЛАУЗИУСА,  
ОСНОВНОЕ УРАВНЕНИЕ  
ТЕРМОДИНАМИКИ**

# Прямой цикл Карно

В 1824 г. **Сади Карно** создал идеальный цикл теплового двигателя, состоящий из **двух изотерм и двух адиабат**. Все процессы предполагаются обратимыми.



**Теплоемкость каждого источника столь велика, что отъем рабочим телом теплоты от одного источника и передача его другому практически не меняет их температуры.**

Например: горячий источник – недра земли, холодный источник – атмосфера

# Прямой цикл Карно

Теплоту от горячего источника к рабочему телу нужно подводить **изотермически**. В любом другом случае температура рабочего тела будет меньше температуры источника, т.е. теплообмен будет неравновесным.

**1 - 2** Газ помещен в цилиндр под поршень. Боковые стенки цилиндра и поршень абсолютно нетеплопроводны.



При изотермическом расширении газ забирает от источника теплоту

$$q_1 = T_1 (S_2 - S_1)$$

# Прямой цикл Карно

**Равновесно охладить** рабочее тело от температуры горячего источника до температуры холодного, не отдавая теплоту другим телам, (которых по условию нет), можно **только за счет адиабатного расширения**.

**2 -3** Подвод теплоты прекращается

Дальнейшее расширение рабочего тела происходит **адиабатно**. Работа расширения совершается только за счет внутренней энергии.

**Температура падает до  $T_2$**



# Прямой цикл Карно

Аналогично первому этапу - процесс теплообмена от рабочего тела к холодному источнику должен быть изотермическим

**3 - 4** Рабочее тело помещается на холодный источник с температурой  $T_2$

*Изотермическое  
сжатие при  
температуре  $T_2$*

3-4



Изотермически сжимаем рабочее тело по изотерме, отводя при этом холодному источнику теплоту

$$q_2 = T_2 (S_2 - S_1)$$

# Прямой цикл Карно

Для завершения цикла необходимо произвести адиабатное сжатие

**4 - 1** Отвод теплоты прекращается

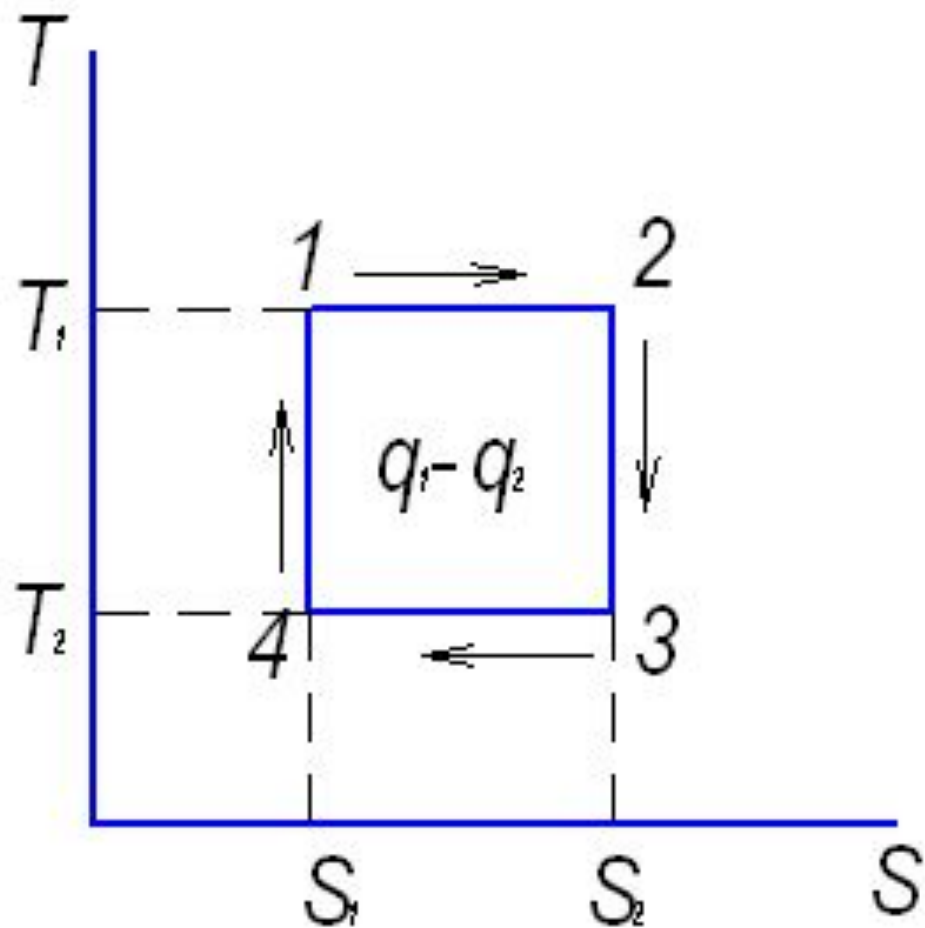
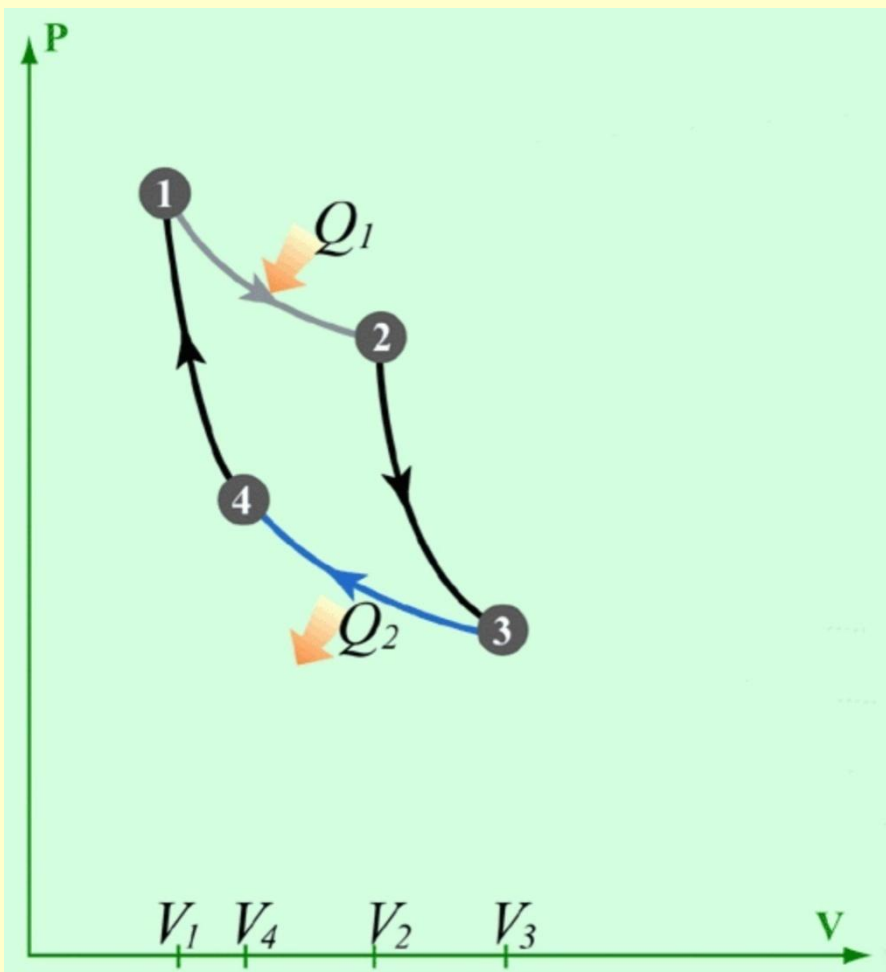
Адиабатное  
сжатие,  
 $Q = 0$

4-1



Дальнейшее сжатие производится в **адиабатных условиях**. Работа, затраченная на сжатие идет на увеличение внутренней энергии, в результате чего **температура газа увеличивается до  $T_1$**

# Прямой цикл Карно



# Прямой цикл Карно

Термический коэффициент полезного действия цикла Карно

$$\eta_t = 1 - \frac{q_2}{q_1} = \frac{T_2(S_2 - S_1)}{T_1(S_2 - S_1)} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

Увеличить КПД можно, увеличив  $T_1$  или уменьшив  $T_2$

Влияние температур на значение КПД:

$$\frac{\partial \eta_t}{\partial T_1} = \frac{T_2}{T_1^2} \quad \frac{\partial \eta_t}{\partial T_2} = -\frac{1}{T_1} = -\frac{T_1}{T_1^2}$$

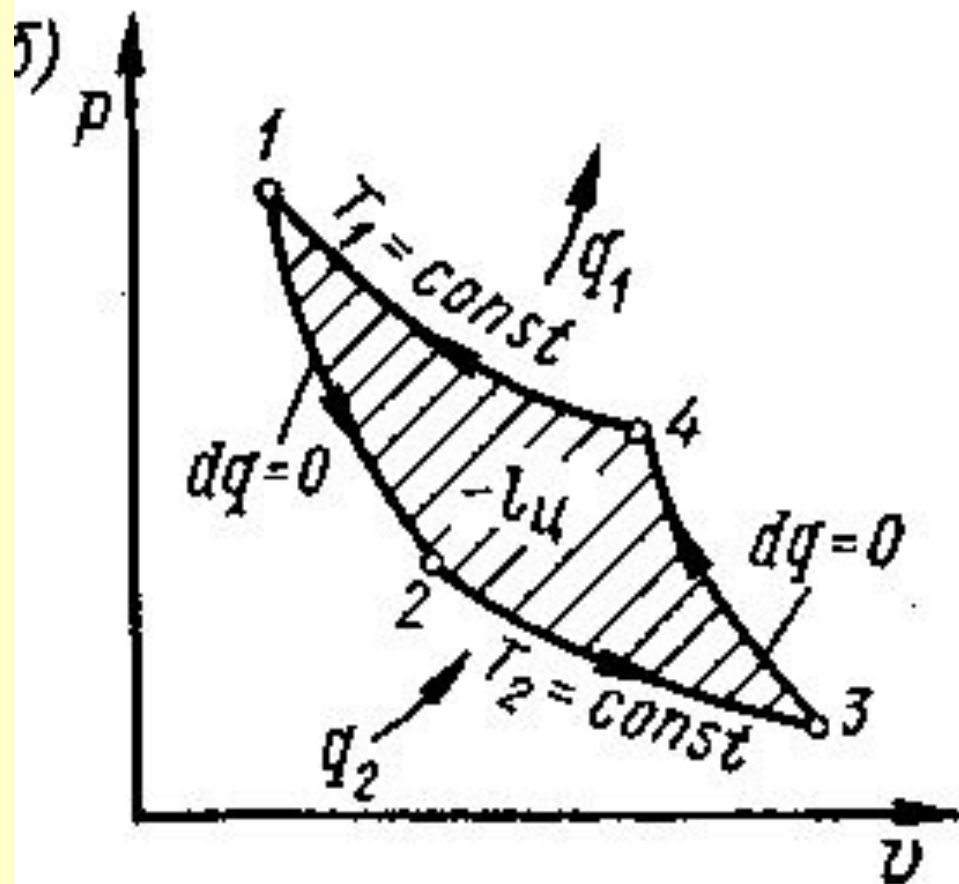
Следовательно  $\left| \frac{\partial \eta_t}{\partial T_2} \right| > \left| \frac{\partial \eta_t}{\partial T_1} \right|$

Увеличение  $T_1$  в меньшей мере повышает КПД цикла Карно, чем уменьшение  $T_2$ . При  $T_1 = T_2$  КПД системы равен нулю, т. е. невозможно превратить работу в теплоту



# Обратный цикл Карно

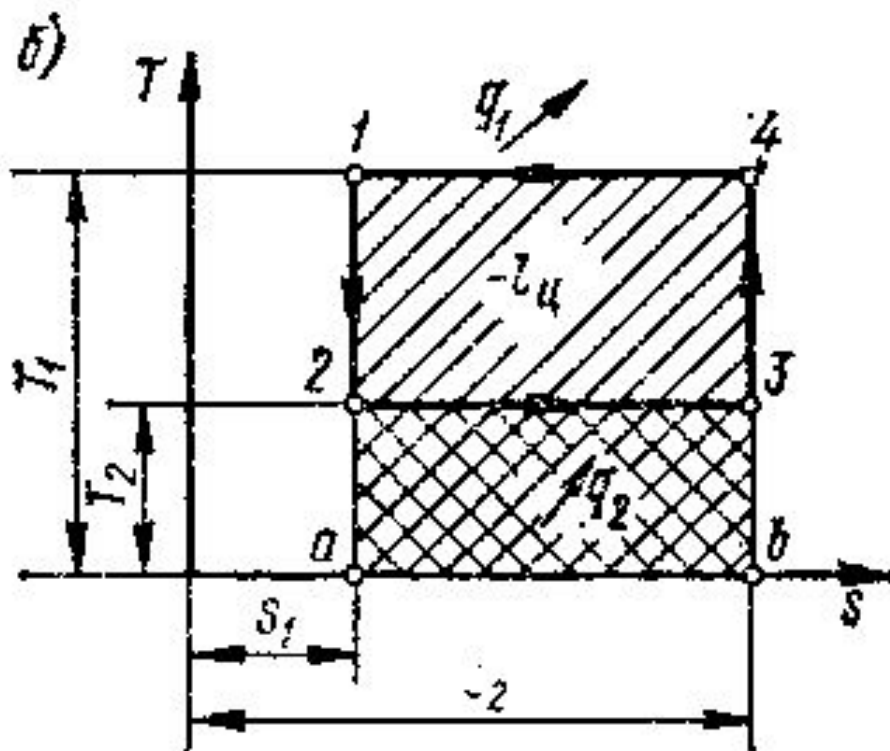
Осуществим цикл Карно в **обратном** направлении



**1 - 2** Рабочее тело расширяется адиабатно, совершая работу расширения за счет внутренней энергии, и охлаждается от температуры  $T_1$  до  $T_2$ .

**2 - 3** Дальнейшее расширение происходит по изотерме, и рабочее тело отбирает от нижнего источника с температурой  $T_2$  теплоту  $q_2$

# Обратный цикл Карно



**3 - 4** Газ подвергается сжатию по адиабате и его температура от  $T_2$  повышается до  $T_1$

**4 - 1** Изотермическое сжатие  $T_1 = \text{const}$ . При этом рабочее тело отдает верхнему источнику количество теплоты  $q_1$

Обратный цикл Карно является **идеальным циклом холодильных установок**. В качестве рабочего тела используются пары легкокипящих жидкостей. Процесс «перекачки теплоты» от тел, помещенных в холодильную камеру, к окружающей среде происходит за счет затрат электроэнергии

# Обратный цикл Карно

**Эффективность холодильной установки** оценивается холодильным коэффициентом, определяемым как отношение отнятой за цикл теплоты к затраченной работе

$$\varepsilon = \frac{q_2}{q_1 - q_2} = \frac{T_2}{T_1 - T_2}$$

**Первая теорема Карно:** КПД тепловой машины обуславливает только разность температур нагревателя и холодильника, а природа рабочего тела не играет никакой роли

**Вторая теорема Карно:** Коэффициент полезного действия любой тепловой машины, работающей по необратимому циклу, меньше коэффициента полезного действия машины с обратимым циклом Карно, при условии равенства температур их нагревателей и холодильников

# Неравенство Клаузиуса

Совместное применение первой и второй теорем Карно позволяет получить следующее неравенство:

$$\frac{Q_1 - Q'_2}{Q_1} \leq \frac{T_1 - T_2}{T_1}$$

Знак равенства в этой формуле соответствует случаю описания обратимой тепловой машины, а знак меньше - описанию необратимой тепловой машины

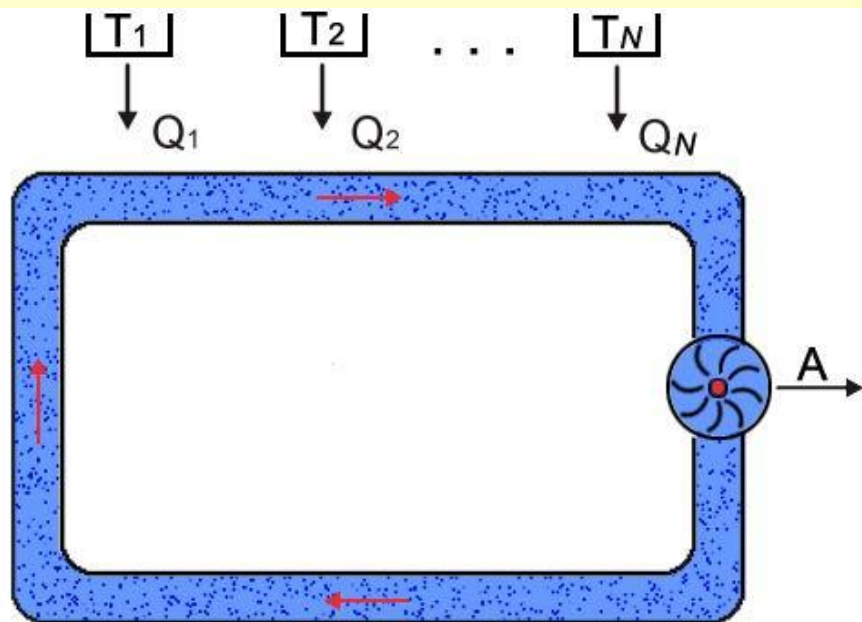
$$\frac{Q_1}{T_1} - \frac{Q'_2}{T_2} \leq 0$$

Если полученное выражение записать через количество теплоты, подводимой к рабочему телу от нагревателя  $Q_1$  и холодильника  $Q_2 = -Q'_2$ , то оно примет окончательную форму

$$\frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0 \quad \text{Частный случай **неравенства Клаузиуса**}$$

# Неравенство Клаузиуса

Для получения неравенства Клаузиуса в общем случае рассмотрим тепловую машину, рабочее тело которой при совершении кругового термодинамического процесса обменивается теплотой с большим числом тепловых резервуаров (нагревателей и холодильников). Работа такой машины будет равна:  $A = Q_1 + Q_2 + \dots + Q_N$ . Необходимо учитывать, что **теплоты могут иметь отрицательный знак** в случае, если в при теплообмене теплота отбирается от рабочего тела.



$$\frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} + \dots + \frac{Q_N}{T_N} \leq 0$$

$$\sum_{i=1}^N \frac{Q_i}{T_i} \leq 0$$

# Неравенство Клаузиуса

Величина  $Q/T$  называется **приведенным количеством теплоты**, которое численно равно количеству теплоты, полученной системой, при абсолютной температуре  $T$ , деленной на эту температуру

При переходе к **бесконечному числу тепловых резервуаров**, с которыми рабочее тело тепловой машины обменивается теплотой, суммирование в формуле может быть заменено интегрированием по замкнутому термодинамическому циклу:

$$\oint \frac{\delta Q}{T} \leq 0$$

**Сумма приведенных количеств теплоты на замкнутом цикле для любой термодинамической системы не может быть больше нуля**

Если термодинамический цикл состоит только из **обратимых процессов**, неравенство переходит в **равенство Клаузиуса**

# Основное уравнение термодинамики

Из 1-го закона термодинамики:  $\delta Q = dU + pdV$

Из 2-го закона термодинамики:  $TdS \geq \delta Q$

**Основное неравенство термодинамики:**

$$TdS \geq dU + pdV$$

Знак равенства соответствует равновесным термодинамическим процессам, а знак неравенства - неравновесным

$$TdS = dU + pdV$$

**Основное уравнение термодинамики равновесных (обратимых) процессов**

# Основное уравнение термодинамики

Рассмотрим применение этого уравнения для определения соотношения между **уравнением состояния  $P(V, T)$**  и выражением для **внутренней энергии  $U(V, T)$**  термодинамической системы

$$dU = \left( \frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + \left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV$$

$$dS = \frac{dU + PdV}{T} = \frac{1}{T} \left( \frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + \frac{1}{T} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV + P \right] dV$$

Энтропия тоже является функцией состояния, для ее полного дифференциала можно записать выражение

$$dS = \left( \frac{\partial S}{\partial T} \right)_V dT + \left( \frac{\partial S}{\partial V} \right)_T dV$$

Отсюда

$$\left( \frac{\partial S}{\partial T} \right)_V = \frac{1}{T} \left( \frac{\partial U}{\partial T} \right)_V \quad \left( \frac{\partial S}{\partial V} \right)_T = \frac{1}{T} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV + P \right]$$



# Основное уравнение термодинамики

Учтем, что 
$$\frac{\partial^2 S}{\partial V \partial T} = \frac{\partial^2 S}{\partial T \partial V}$$

дифференцируя по  $V$  и по  $T$  полученные ранее выражения имеем:

$$\frac{1}{T} \frac{\partial^2 U}{\partial V \partial T} = -\frac{1}{T^2} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right] + \frac{1}{T} \left[ \frac{\partial^2 U}{\partial T \partial V} + \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V \right]$$

Поскольку: 
$$\frac{\partial^2 U}{\partial V \partial T} = \frac{\partial^2 U}{\partial T \partial V}$$

В результате получаем **окончательное выражение** для уравнения, связывающего уравнение состояния  $p(V, T)$  и внутреннюю энергию  $U(V, T)$  термодинамической системы

$$\left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T = T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V - P$$

# Основное уравнение термодинамики

Рассмотрим применение этого уравнения для определения внутренней энергии идеального газа, для которого уравнение состояния имеет вид

$$P = \frac{M}{\mu} \frac{RT}{V}$$

Тогда 
$$\left( \frac{\partial U}{\partial V} \right)_T = T \left( \frac{M R}{\mu V} \right) - P = 0$$

Таким образом, **внутренняя энергия** идеального газа не зависит от его объема, а является **функцией только его температуры**  $U = f(T)$

$$U = \frac{M}{\mu} C_V T$$

# Основное уравнение термодинамики

Подстановка полученного выражения для внутренней энергии идеального газа и его уравнения состояния в основное уравнение термодинамики равновесных процессов дает

$$dS = \frac{M}{\mu} C_V \frac{dT}{T} + \frac{M}{\mu} R \frac{dV}{V}$$

Интегрирование этого уравнения позволяет определить зависимость энтропии идеального газа от его объема и температуры

$$S = \frac{M}{\mu} C_V \ln\left(\frac{T}{T_0}\right) + \frac{M}{\mu} R \ln\left(\frac{V}{V_0}\right) + S_0$$

где:  $T_0$ ,  $V_0$  и  $S_0$  - константы интегрирования

## Задача

Тепловая машина работает по некоторому обратимому прямому циклу, КПД которого  $\eta = 25\%$ . Каков будет холодильный коэффициент этой машины, если она будет совершать тот же цикл в обратном направлении?

## Решение

В обратном цикле рабочее тело будет отбирать у холодильника количество тепла  $Q_2$  и затем отдавать нагревателю количество теплоты  $Q_1$ . Работа  $A$ , совершенная рабочим телом в обратном цикле, будет отрицательна. Холодильный коэффициент запишется:

$$k = \frac{Q_2}{|A|}$$

Коэффициент полезного действия прямого цикла:

$$\eta = \frac{A}{Q_1}$$

## Решение

количество подводимого в этом цикле тепла можно выразить через холодильный коэффициент :

$$Q_1 = |Q_2| + A = A(k + 1)$$

Следовательно:

$$\eta = \frac{A}{A(k + 1)} = \frac{1}{k + 1}$$

Окончательно получаем:

$$k = 1 - \frac{1}{\eta} = \frac{1}{0.25} - 1 = 300\%$$