$Q_{23} = \Delta U_{23} = C_V (T_3 - T_1)$ soit $Q_{23} = \frac{nR}{\gamma - 1} (T_3 - T_1) > 0$. Le signe était attendu car le fluide reçoit un transfert thermique pour s'échauffer de T_1 à $\overline{T_3}$ au contact de la source chaude. Q 5. Dans cette question les justifications sont identiques à celle de la Q 3. $\Rightarrow W_{34} = -\int_{0}^{4} P dV = -nRT_{3} \int_{0}^{4} \frac{dV}{V} = -nRT_{3} \ln \frac{V_{1}}{V_{0}} = -nRT_{3} \ln r \text{ d'où } W_{34} = -nRT_{3} \ln r < 0$

$$\int_{3}^{3} V V_{2} = V_{34} = V_{34} = NRT_{3} \ln r \text{ soit } Q_{34} = -W_{34} = nRT_{3} \ln r > 0$$

$$Q_{34} = \Delta U_{34} - W_{34} = -W_{34} = nRT_{3} \ln r \text{ soit } Q_{34} = -W_{34} = nRT_{3} \ln r > 0$$

 \triangleright Les signes étaient attendus car $3 \to 4$ est une détente (donc $W_{34} < 0$) au cours de laquelle le fluide reçoit un transfert thermique de la part de la source chaude (donc $Q_{34} > 0$).

Q 4. Pour une transformation isochore, comme le travail est nul on a directement via le 1^{er} principe:

▷ Les signes étaient attendus car
$$3 \rightarrow 4$$
 est une détente (donc $W_{34} < 0$) au con

Q 6. Similairement à la **Q** 3.,
$$Q_{41} = \Delta U_{41} = \frac{nR}{\gamma - 1} (T_1 - T_4)$$
 avec $T_4 = T_3$ car $3 \to 4$ est isotherme.
Ainsi, $Q_{41} = \frac{nR}{\gamma - 1} (T_1 - T_3) < 0$. On a donc $Q_{41} = -Q_{23} < 0$ car le fluide cède un transfert thermique

Ainsi, $Q_{41} = \frac{nR}{\gamma - 1} (T_1 - T_3) < 0$. On a donc $Q_{41} = -Q_{23} < 0$ car le fluide cède un transfert thermique pour se refroidir de T_3 à T_1 au contact de la source froide.

refroidir de
$$T_3$$
 à T_1 au contact de la source froide.

Q 7.
$$\eta = \frac{\text{Grandeur utile}}{\text{Grandeur payante}} = \frac{-(W_{34} + W_{12})}{Q_{23} + Q_{34}}$$
To be grandeur utile set $(W_{34} + W_{34})$ con elle représente l'eire du quele s'est à dire l'épagie récupérable se

 \triangleright La grandeur utile est $-(W_{34}+W_{12})$ car elle représente l'aire du cycle c'est-à-dire l'énergie récupérable sous forme de

travail sur un cycle. \triangleright La grandeur payante est $Q_{23}+Q_{34}$ car ce sont les deux échanges énergétiques couteux puisqu'ils se font au contact de la source chaude.

a grandeur payante est
$$Q_{23}+Q_{34}$$
 car ce sont les deux échanges énergétiques couteux pur la source chaude.

$$\frac{n\pi}{\gamma-1} (T_3 - T_1) + nRT_3 \ln r \qquad 1 + \frac{I_3 - I_1}{T_3 \times (\gamma-1) \ln r}$$
3. \triangleright Le **rendement de Carnot** est le **rendement maximal** d'un **moteur ditherme** avec une source chaude à Γ

Q 8. \triangleright Le rendement de Carnot est le rendement maximal d'un moteur ditherme avec une source chaude à $T_c =$

. ▷ Le **rendement de Carnot** est le **rendement maximal** d'un **moteur ditherme** avec une source chaude à
$$T_c = T_3$$
 et une source froide à $T_f = T_1$. Le rendement de Carnot est atteint pour le cycle théorique constitué de deux transformations adiabatiques-réversibles et de deux isothermes réversibles.

$$ightharpoonup$$
 On montre en appliquant le 1^{er} et 2nd principe à ce cycle réversible que $\boxed{\eta_{\text{Carnot}} = 1 - \frac{T_1}{T_3}}$
9. $ightharpoonup$ Dans le cas où le régénérateur est idéal, Q_{23} n'est plus « couteux » et donc le rendement est modifié par :

Q 9. \triangleright Dans le cas où le régénérateur est idéal, Q_{23} n'est plus « couteux » et donc le rendement est modifié par :

9. Dans le cas où le régénérateur est idéal,
$$Q_{23}$$
 n'est plus « couteux » et donc le rendement est modifié par :
$$\eta' = \frac{-(W_{34} + W_{12})}{Q_{34}} = \frac{nRT_3 \ln r - nRT_1 \ln r}{nRT_3 \ln r} = 1 - \frac{T_1}{T_3} = \eta_{\text{Carnot}}$$

 \triangleright On a donc $|\eta' = \eta_{Carnot}|$ alors que le cycle considéré ici n'est pas un cycle de Carnot! Mais il ne faut pas oublier

que le moteur Stirling considéré ici est idéalisé (2 transformations réversibles et régénérateur idéal) et donc non réaliste.

 $P_{\text{therm}} = \frac{P_{\text{\'elec}}}{0.4 \times (1 - T_1/T_3)} \simeq 710 \text{ W}$

Q10.