

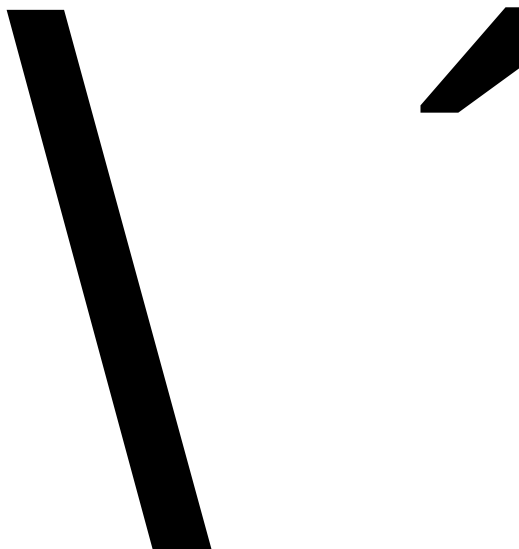
002521

		$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$	$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$
$\bar{W}$		$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$	$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$
$\bar{W}$	K	$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$	$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$
$\bar{W}$		$\begin{matrix} \cdot & & \vee & & \text{K} & \text{****} \end{matrix}$	$\begin{matrix} \cdot & & \vee & & \text{K} & \text{****} \end{matrix}$
$\bar{W}$		$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$	$\begin{matrix} \text{K} & \vee & \text{X} & \text{M} & \approx \\ \text{****} \end{matrix}$

' H H₂ O₂

̄ ā ÿ ē ı ı̇ " Ē ì ā ē ı ı̇ "
ı ì ā ē; Ē ı ū ı̇ W ì ā ē; Ē W
^ 2020 k ~ ì ā ē Ē ū ı Ē H ı ı̇ % † 16~ í
ē; Ē ÿ ì ì ì ı̇ ı̇ ā ā ì̇ ð ı̇
Ω Â

ı̇ ā ı̇ ÿ ÿ ı̇
M Ē ^ ı̇ Ĩ ı̇ Ē M Â
ı̇ ~ ı̇ H ~ ı̇ k v ì ı̇
M Ē Â
ı̇ ā ı̇ % ì̇ ~ ı̇ ì̇
ı̇ Ē ı̇ † ı̇ k v ~ ı̇ ı̇ H ı̇ Â
ā ū̇ ı̇ ı̇ ā ı̇
ı̇ ı̇ ı̇ Ē Â ū̇ ı̇ ì̇ ı̇
vı̇ 30% ū̇ ı̇ Ē ē; Ē W ^ 2020
k ~ ì Ē Vı̇ ı̇ ^ ı̇ ~ N ı̇; Ē ÿ ì ì ì ı̇ ı̇



[illegible]

й ҫ з ь й↓ ң җ й'

δ ' K √ X M ≈ *****
' K √ X M ≈ *****
' 0533-7785585
Ů Ĩ ɿ M '

3 à '

≠ '

' T

M ' 370305199604*****

δ ' . < M K *****
' . < M K *****
' 0533-7785585
Ů Ĩ ɿ M '

4 à '

L'indice de l'énergie est de 5% et le mètre à l'air.

No'É̃ χ Æ ă 6 F P

$$\hat{\bar{W}} \qquad \beta \sim \bar{G} \quad \bar{E} \quad L$$

$$\bar{U} \quad \bar{F}$$

й ̃ й γ
 ð A ̃ Ъ 12 ρ ⚙ Ẽ
 м ð 12 ρ ð ⚙ Ẽ м ̃ ̃
 H H H A
 ̃ ⚙ Ẽ ê м ̃ ð ̃
 ð ð H 36 ρ Ъ A

2023 3 6 ̃ Ẽ Ъ ⚙ ̃ ê м Ẽ Ъ
 H ⚙ м ̃ ð A

 ||̃ ȳ̃ Ẽ ȳ̃ 494,685,819 ȳ̃ ȳ̃ Ẽ
80,695,965 ȳ̃ ȳ̃ȳ̃ Ẽ Ũ M ȳ̃ ȳ̃ 16.31% W ȳ̃ ȳ̃

̀E à à : ⅈ Hυ ù í ~
ù M Â ù 𐄂 γ 𐄂 ψ 'Υ ù
𐄂 % Â 𐄂 ρ~ ù κ ψ Hυψ ù
 '~ Ъ ù Ġ ^ h ~ γ Â 𐄂
 ψ 'Υ Đз ~ ù M í
ù Đ ' 𐄂 γ 𐄂 ~ † 𐄂 ù M 𐄂 𐄂
 M 𐄂 ù 𐄂 M 𐄂 𐄂 Â
 ^ ~ ù E 𐄂 †

 ù E % 𐄂 𐄂 Hυψ Hυ 𐄂 ψ = 'E ~
𐄂 2023 3 7 ' ù E 𐄂 4.50 "H/ ~ Ъ γ G E % 𐄂
20 𐄂 ^ Ъ E % ~ 𐄂 ~ A ' E 80% Â E
% 𐄂 20 𐄂 ' E = E % 𐄂 20 𐄂 ' / E
% 𐄂 20 𐄂 ' Â
 ù E % ù ~ ù à à 'E
 à Hυ ~ † ù E Â í r 'E

𐄂'

 ù ≠' P1=P0-D
 ' P1=P0/(1+N)
 H ' P1=(P0

κ

ο "

ι

Â

^ ≠ ~

υ

1ă κ_v w̄ ĩ ʋ й̣ ̃ η ʋ ̃ ʋ ʃ
 G̃ κ_v XăЪ H ʋ ̃

ˆ γ ĭ ґ ~ й Ъ X ã
ı ï ã% ã œ ≠
к Â

ˆ γ ĩ ̣ ̧ ~ й Ъ X ã
ĩ ã% ã œ ≠
κ Â

$$\bar{W} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N W_i$$

K

१

^ ~ ч ê м `E~ й `н ~

т _____

т

^ ~ ч ê м 'E~ й Ì Ñ ~

$\bar{w}$

$\bar{w}$

κ

τ