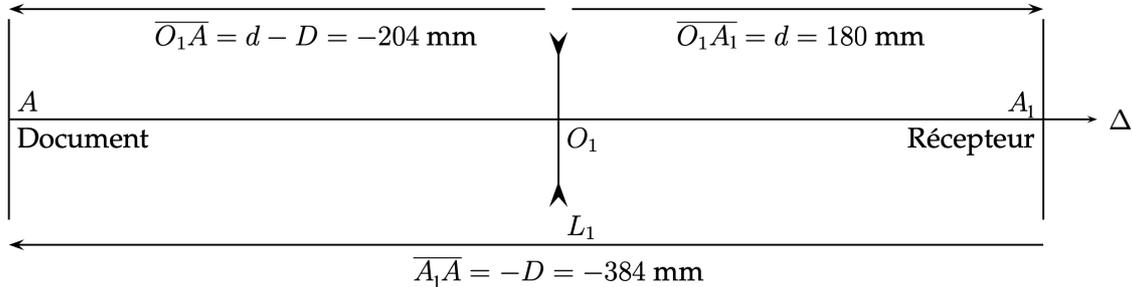


## OPTIQUE GÉOMÉTRIQUE ET ÉLECTROKINÉTIQUE

## I. Objectif de photocopieur



**I.1** Soit  $A_1$  l'image de  $A$  par la lentille  $L_1$  :  $A \xrightarrow{L_1} A_1$

En orientant l'axe optique du système optique dans le sens de propagation de la lumière (de  $A$  vers le récepteur), pour que  $A_1$  soit sur le récepteur, il faudrait :

$$\overline{O_1A_1} = d > 0 \text{ (image réelle) pour } \overline{O_1A} = d - D < 0 \text{ (objet réel)}$$

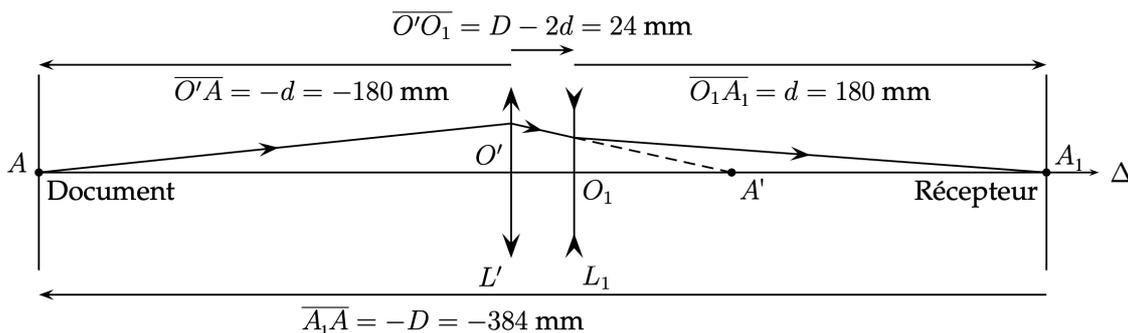
Or 
$$\frac{1}{\overline{O_1A_1}} = \frac{1}{\overline{O_1A}} + \frac{1}{f'_1}$$

Comme  $f'_1 < 0$  et  $\overline{O_1A} < 0$ , on a forcément  $\overline{O_1A_1} < 0$ , donc une image virtuelle.

Il est donc impossible de d'obtenir une image réelle à partir d'un objet réel avec une lentille divergente et

$A_1$  ne peut pas se trouver en sur le récepteur.

**I.2** Ajout de  $L'$  (qui s'avérera convergente), on complète la figure de l'énoncé pour plus de lisibilité.



**I.2.a** On note  $A'$  l'image de  $A$  par  $L'$ ,  $A_1$  est l'image de  $A'$  par  $L_1$  :

$$A \xrightarrow{(L', O', f')} A' \xrightarrow{(L_1, O_1, f'_1)} A_1$$

Par application de la relation de conjugaison de Descartes sur  $L_1$ , on peut écrire :

$$\frac{1}{\overline{O_1A_1}} - \frac{1}{\overline{O_1A'}} = \frac{1}{f'_1} \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{\overline{O_1A'}} = \frac{1}{\overline{O_1A_1}} - \frac{1}{f'_1} = \frac{1}{d} - \frac{1}{f'_1}$$

$$\overline{O_1A'} = \frac{f'_1 d}{f'_1 - d}$$

**I.2.b** De même, la relation de conjugaison appliquée à  $L'$  s'écrit

$$\frac{1}{\overline{O'A'}} - \frac{1}{\overline{O'A}} = \frac{1}{f'} \quad \Rightarrow \quad f' = \frac{\overline{O'A'} \cdot \overline{O'A}}{\overline{O'A} - \overline{O'A'}}$$

avec  $\overline{O'A'} = \overline{O'O_1} + \overline{O_1A'} = D - 2d + \frac{f'_1 d}{f'_1 - d}$  et  $\overline{O'A} = -d$

d'où 
$$f' = \frac{-d \times \left( D - 2d + \frac{f'_1 d}{f'_1 - d} \right)}{d - D - \frac{f'_1 d}{f'_1 - d}}$$

**I.2.c** Application numérique :

$$f' \approx 57,3 \text{ mm}$$

$f' > 0$  : la lentille  $L'$  est convergente.

**I.2.d** On propose les notations suivantes :

$$AB \xrightarrow{(L', O', f')} A'B' \xrightarrow{(L_1, O_1, f'_1)} A_1B_1$$

On peut décomposer le grandissement  $\gamma_a$  de l'ensemble sous la forme :

$$\gamma_a = \frac{\overline{A_1B_1}}{\overline{AB}} = \frac{\overline{A_1B_1}}{\overline{A'B'}} \cdot \frac{\overline{A'B'}}{\overline{AB}}$$

Soit

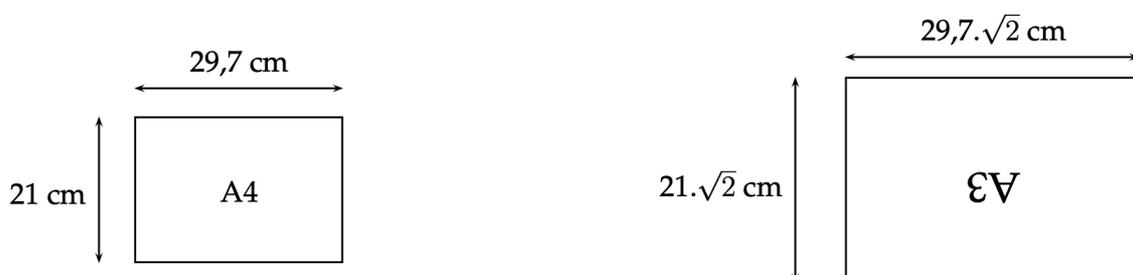
$$\gamma_a = \frac{\overline{O_1A_1}}{\overline{O_1A'}} \cdot \frac{\overline{O'A'}}{\overline{O'A}}$$

En fonction des données

$$\gamma_a = \frac{f'_1 - d}{f'_1} \times \frac{D - 2d + \frac{f'_1 d}{f'_1 - d}}{-d}$$

**I.2.e** Application numérique :

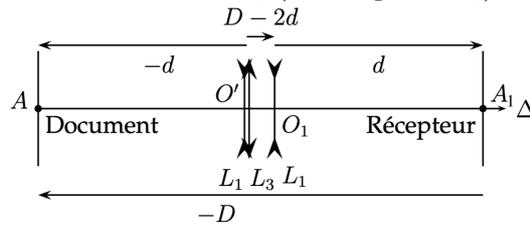
$$\gamma_a \approx -1,4$$



L'image finale est donc inversée et chacune de ses dimensions (largeur et hauteur) est multipliée par environ  $1,4 \approx \sqrt{2}$ , la surface est donc doublée.

On a affaire à un tirage du type A4 vers A3.

**I.3** L' est constituée de deux lentilles accolées L<sub>2</sub> (identique à L<sub>1</sub>) et L<sub>3</sub> :



**I.3.a** Notons O le centre optique commun des deux lentilles ( $O_1 \simeq O_2 \simeq O$ ), on a

$$A \xrightarrow{\text{Lentille } L_{\text{eq}} : \frac{1}{OA'} - \frac{1}{OA} = \frac{1}{f'_{\text{eq}}}} A'$$

Ou encore

$$A \xrightarrow{L_1 : \frac{1}{OA_1} - \frac{1}{OA} = \frac{1}{f'_1}} A_1 \xrightarrow{L_2 : \frac{1}{OA'} - \frac{1}{OA_1} = \frac{1}{f'_2}} A'$$

En sommant les deux relations de Descartes, on obtient :

$$\frac{1}{OA'} - \frac{1}{OA} = \frac{1}{f'_1} + \frac{1}{f'_2}$$

d'où

$$\boxed{\frac{1}{f'_{\text{eq}}} = \frac{1}{f'_1} + \frac{1}{f'_2}}$$

**I.3.b** En appliquant la formule ci-avant au doublet accolé L' constitué des lentilles L<sub>1</sub> et L<sub>3</sub>, on obtient immédiatement

$$\frac{1}{f'} = \frac{1}{f'_1} + \frac{1}{f'_3}$$

d'où

$$\boxed{f'_3 = \frac{f' \cdot f'_1}{f'_1 - f'}}$$

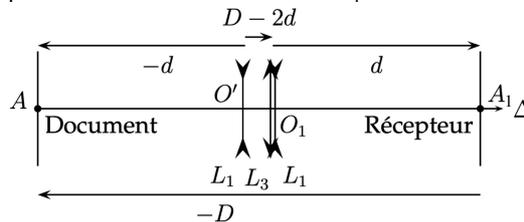
**I.3.c** Application numérique :

$$\boxed{f'_3 \approx 35,0 \text{ mm}}$$

$f'_3 > 0$  : la lentille L<sub>3</sub> est convergente.

**I.4** L<sub>3</sub> glissée contre L<sub>1</sub>.

**I.4.a** En glissant L<sub>3</sub> contre L<sub>1</sub> comme représenté sur la figure ci-après, on forme l'équivalent d'une nouvelle lentille, identique à L' mais située en O<sub>1</sub>.



La lentille nouvellement constituée a pour distance focale image  $f' \approx 57,3 \text{ mm}$ .

**I.4.b** On est dans ce cas dans une version « symétrique » du premier cas. Par principe du retour inverse de la lumière, l'image finale reste bien sur le récepteur.

**I.4.c** Application numérique :

$$\boxed{\gamma_b \approx -0,71}$$

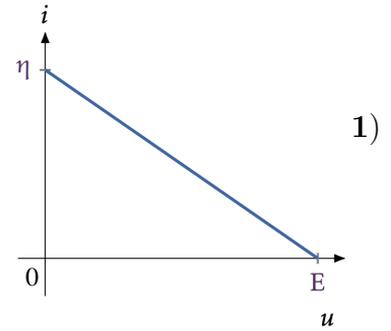
L'image finale est donc inversée et chacune de ses dimensions (largeur et hauteur) est divisée par environ  $1,4 \approx \sqrt{2}$ , la surface est donc réduite de moitié.

On a affaire à un tirage du type A4 vers A5.

## II. Ponts électriques

**II.1** On reconnaît un pont diviseur de tension :

$$\frac{u_2}{u_{\text{tot}}} = \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$



**II.2** Caractéristique.

**II.2.a** On a (ATTENTION!, convention générateur sur le résistor!) :

$$u = E - r i$$

Sa caractéristique est représentée ci-contre.

**II.2.b** Un voltmètre idéal ayant une résistance infinie, le courant débité par le générateur sera donc nul et on aura

$$u = E$$

**II.2.c** Un ampèremètre idéal ayant une résistance nulle, le courant débité par le générateur sera donc le courant électromoteur

$$\eta = \frac{E}{r}$$

**II.2.d**

L'ohmmètre est branché sur le résistor : il indique  $r$ .

**II.3** La question 2. indique qu'on obtient la résistance interne du générateur lorsqu'on remplace le générateur par un fil. En opérant de même avec le circuit proposé entre A et B, on se retrouve avec l'association suivante :

$(R_1 // R_2)$  en série avec  $R_3$  et  $R_4$

D'où

$$R_{\text{Th}} = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} + R_3 + R_4$$

La question 2. indique qu'on obtient la f.é.m du générateur lorsqu'on branche un voltmètre idéal à ses bornes. En branchant un voltmètre idéal entre A et B, il n'y a de courant ni dans  $R_3$  ni dans  $R_4$ .

Ainsi

$$E_{\text{Th}} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} E$$

(pont diviseur de tension)

**II.4** Tension  $U_{AB}$  et équilibre du pont.

**II.4.a** Le courant dans un voltmètre idéal est nul. On a donc deux associations série de résistors.

L'expression (1) donne, en notant  $U_{R_2}$  la tension aux bornes de  $R_2$  dirigée vers A et  $U_{R_4}$  la tension aux bornes de  $R_4$  dirigée vers B :

$$U_{R_2} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} E \quad \text{et} \quad U_{R_4} = \frac{R_4}{R_3 + R_4} E$$

Comme

$$U_{AB} = U_{R_2} - U_{R_4}$$

Il vient

$$U_{AB} = \left( \frac{R_2}{R_1 + R_2} - \frac{R_4}{R_3 + R_4} \right) E \quad (2)$$

**II.4.b** Pour  $U_{AB} = 0$ , on a

$$\frac{R_2}{R_1 + R_2} - \frac{R_4}{R_3 + R_4} = 0$$

d'où

$$R_1 R_4 = R_2 R_3$$

**II.5**  $R_1$  varie en fonction de la température  $\theta$ .

**II.5.a** On doit avoir  $R_1(0\text{ °C}) R_4 = R_2 R_3$

d'où

$$R_0 = \frac{R_2 R_3}{R_4}$$

*Application numérique :*

$$R_0 = 25\ \Omega$$

**II.5.b** Pour  $\theta \neq 0\text{ °C}$ , le pont n'est plus équilibré et la relation (2) donne :

$$U_{AB} = \frac{R_2 R_3 - R_1 R_4}{(R_1 + R_2)(R_3 + R_4)} E$$

En remplaçant  $R_1$  par  $R_0 (1 + \theta/\theta_0)$ ,  $U_{AB}$  s'écrit

$$U_{AB} = \frac{R_2 R_3 - R_4 R_0 (1 + \theta/\theta_0)}{(R_0 (1 + \theta/\theta_0) + R_2)(R_3 + R_4)} E$$

En utilisant le fait que  $R_0 = R_2 = R_3 = R_4$  et le fait que  $\theta/\theta_0 \ll 1$ , il vient

$$U_{AB} \simeq -\frac{E\theta}{4\theta_0}$$

(3)

**II.5.c** *Application numérique :*

$$U_{AB} \approx -90\text{ mV}$$

**II.6** Prise en compte de  $R_V$ .

**II.6.a** La force électromotrice du générateur est directement la tension  $U_{AB}$  de l'expression (3) mesurée par le voltmètre :

$$E_{\text{eq}} \simeq -\frac{E\theta}{4\theta_0}$$

On détermine sa résistance interne en déterminant la résistance équivalente  $R_{\text{eq}}$  du dispositif quand on remplace le générateur par un fil. Le dipôle est alors équivalent à l'association série des associations parallèles  $R_1//R_2$  et  $R_3//R_4$ , soit :

$$R_{\text{eq}} = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} + \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}$$

avec  $R_1 = R_0 (1 + \theta/\theta_0)$

**II.6.b** Le circuit est équivalent à l'association série du générateur linéaire équivalent de la question précédente en série avec le résistor  $R_V$ . Un pont diviseur de tension assure immédiatement que :

$$U_{AB} = \frac{R_V}{R_V + R_{\text{eq}}} E_{\text{eq}}$$

**II.7** La relation du pont de Wheatstone s'écrit ici :

$$R_1 (R_x + \lambda (\ell - z_1)) = R_2 (R_y + \lambda z_1) \quad (4)$$

d'où

$$z_1 = \frac{R_1 (R_x + \lambda \ell) - R_2 R_y}{\lambda (R_1 + R_2)}$$

**II.8** On intervertit ensuite les résistors  $R_x$  et  $R_y$  dans l'expression précédente :

$$R_1 (R_y + \lambda (\ell - z_2)) = R_2 (R_x + \lambda z_2) \quad (5)$$

La différence des égalités (4) et (5) donne alors :

$$R_1 (R_x - R_y + \lambda (z_2 - z_1)) = R_2 (R_y - R_x + \lambda (z_1 - z_2))$$

Ou encore

$$(R_1 + R_2) (R_x - R_y) = (R_1 + R_2) \lambda (z_1 - z_2)$$

$$R_x - R_y = \lambda (z_1 - z_2) : \text{la mesure de } z_2 - z_1 \text{ donne bien accès à } R_x - R_y$$

Au maximum,  $z_1 - z_2 = \ell$ .

$$\text{Ainsi, la valeur maximale mesurable pour } R_x - R_y \text{ est } \lambda \ell.$$

