

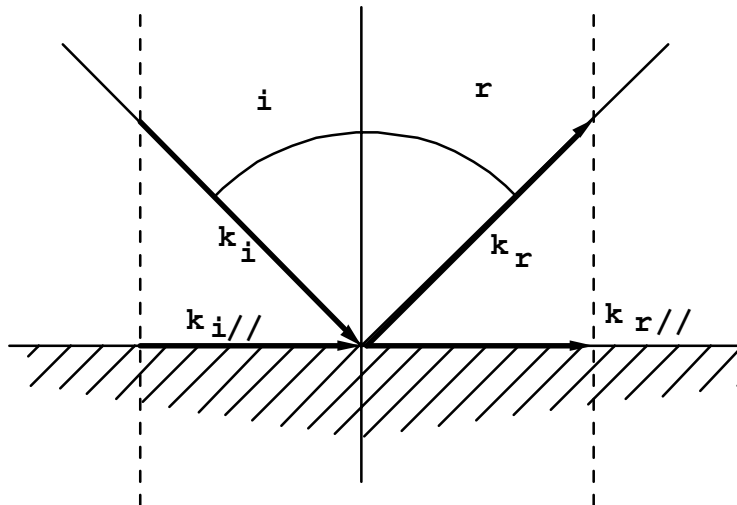
réflexion et réfraction à un interface plan

= réflexion sur un miroir plan parfait

- On appelle miroir plan une surface métallique parfaitement réfléchissante . On se souvient que dans le chapitre précédent on a montré quelles étaient les caractéristiques d'une onde plane incidente perpendiculairement sur un plan métallique infini ; le vecteur d'onde réfléchi est l'exact opposé de l'incident , l'énergie est conservée , la polarisation est déterminée par les conditions de surface relatives au champ électrique et au champ magnétique sur le miroir . On retiendra que pour un vecteur d'onde incident quelconque par rapport au plan métallique il n'y a pas conservation du vecteur d'onde perpendiculaire ; en revanche les composantes parallèles au plan réfléchissant sont conservées (même si dans ce cas elles sont nulles !) . Il y a à cela une raison fondamentale : il y a invariance par translation dans toute direction parallèle au plan-miroir ; en termes généraux on dit qu'il y a « brisure de symétrie » de l'espace dans une direction perpendiculaire au plan. Ce résultat à la même origine que le fait que lors de la collision de deux particules dans un espace infini la quantité de mouvement totale est conservée : dans ce dernier cas , l'isotropie de l'espace , en l'absence de potentiel extérieur , entraîne le théorème de conservation de la quantité de mouvement ; il n'y a alors aucune brisure de symétrie de l'espace.

La dernière règle du jeu à accepter pour identifier vecteur d'onde et quantité de mouvement vient de ce que les ondes électromagnétiques ont une double nature , corpusculaire (photons de masse nulle , d'énergie $\hbar\omega$ et de quantité de mouvement $\mathbf{p} = \hbar\mathbf{k}$) et ondulatoire (fréquence ω et vecteur d'onde \mathbf{k}) . Conserver certaines composantes de \mathbf{k} c'est conserver les mêmes composantes de \mathbf{p} .

- Soit donc un miroir plan ; supposons qu'une onde électromagnétique plane tombe sur ce miroir avec un angle d'incidence i ; quel est l'angle de réflexion r ? Sans calcul la réponse est immédiate : la composante de \mathbf{k} parallèle au plan est conservée car il y a invariance dans toute direction parallèle au plan du miroir ; comme il n'y a pas changement de fréquence , après réflexion le module du vecteur d'onde sera le même qu'avant réflexion ; donc sa composante perpendiculaire sera opposée à celle du vecteur d'onde incident . La géométrie et les lois de conservation impliquent donc que $i = r$.



Parce que la surface métallique du miroir plan est parfaite les conditions d'interface assurent que les champs électriques incident et réfléchi sont égaux ; la réflexion se fait donc en conservant l'énergie incidente . Si les lois de symétrie montrent ici leur « force » : obtenir un résultat avec une grande économie de moyens par la seule vertu d'arguments généraux , **elles sont dans l'incapacité de donner des résultats quantitatifs comme : y a-t-il changement de polarisation , comment , ...En d'autres termes , les lois de symétrie ne donnent que des règles de sélection** . Le détail du processus physique à l'interface doit être connu pour répondre à des questions quantitatives ; il est nécessaire d'élaborer un modèle de diélectrique correspondant à ses propriétés (chapitre VI) .

= réflexion et transmission à travers un dioptre plan

Dans un tel cas , la question est de relier les angles d'incidence , de réflexion et de transmission définis sur la figure ci dessous .

A nouveau l'argument qui utilise la symétrie brisée donne la réponse . On supposera que l'indice du milieu incident est n ; celui du milieu transmis est n' . On a d'abord la relation entre vitesse et fréquence dans les deux milieux :

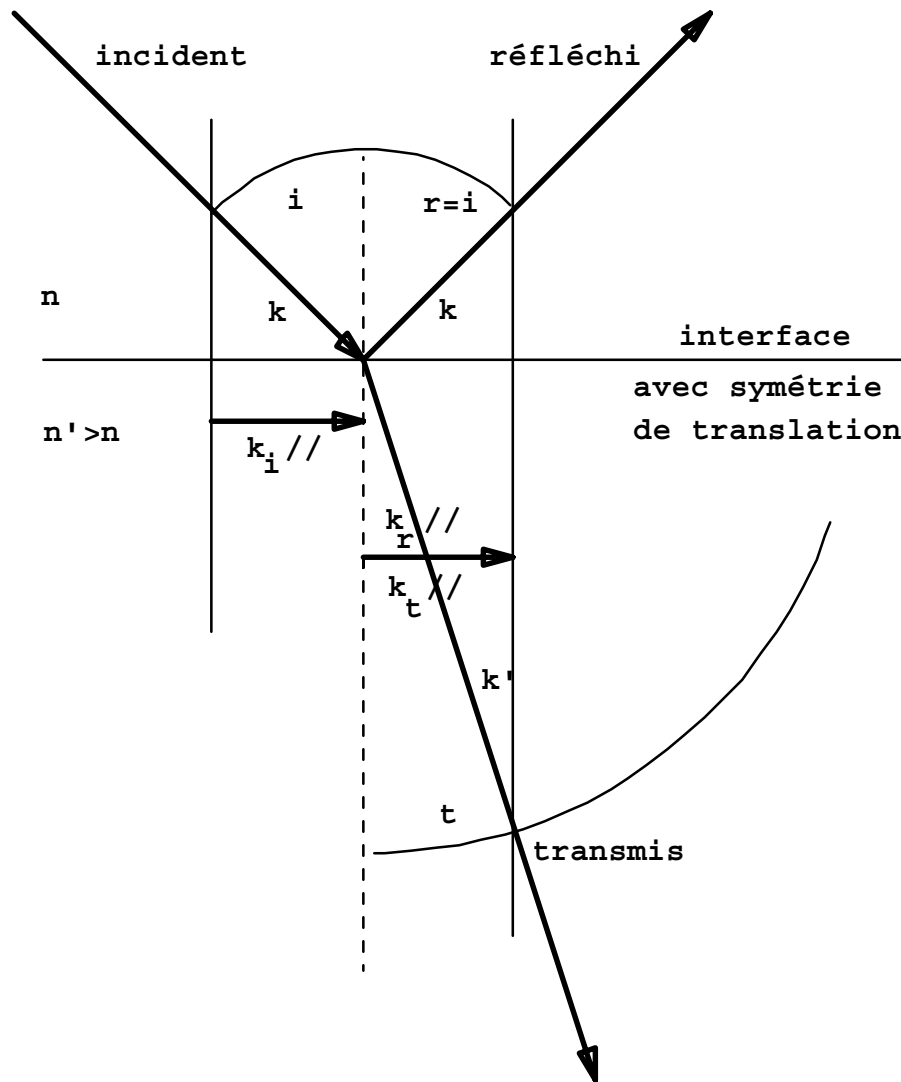
$$\omega = k_i \frac{c}{n} = k_r \frac{c}{n} = k_t \frac{c}{n'}$$

Ensuite , les composantes parallèles au dioptre des trois vecteurs d'onde , incident , réfléchi et transmis doivent être égales (symétrie par translation du dioptre) :

$$k_{i//} = k_{r//} = k_{t//}$$

Ces deux conditions , traduites géométriquement dans la figure ci dessous , déterminent complètement les angles $r=i$ et l'angle t par la relation :

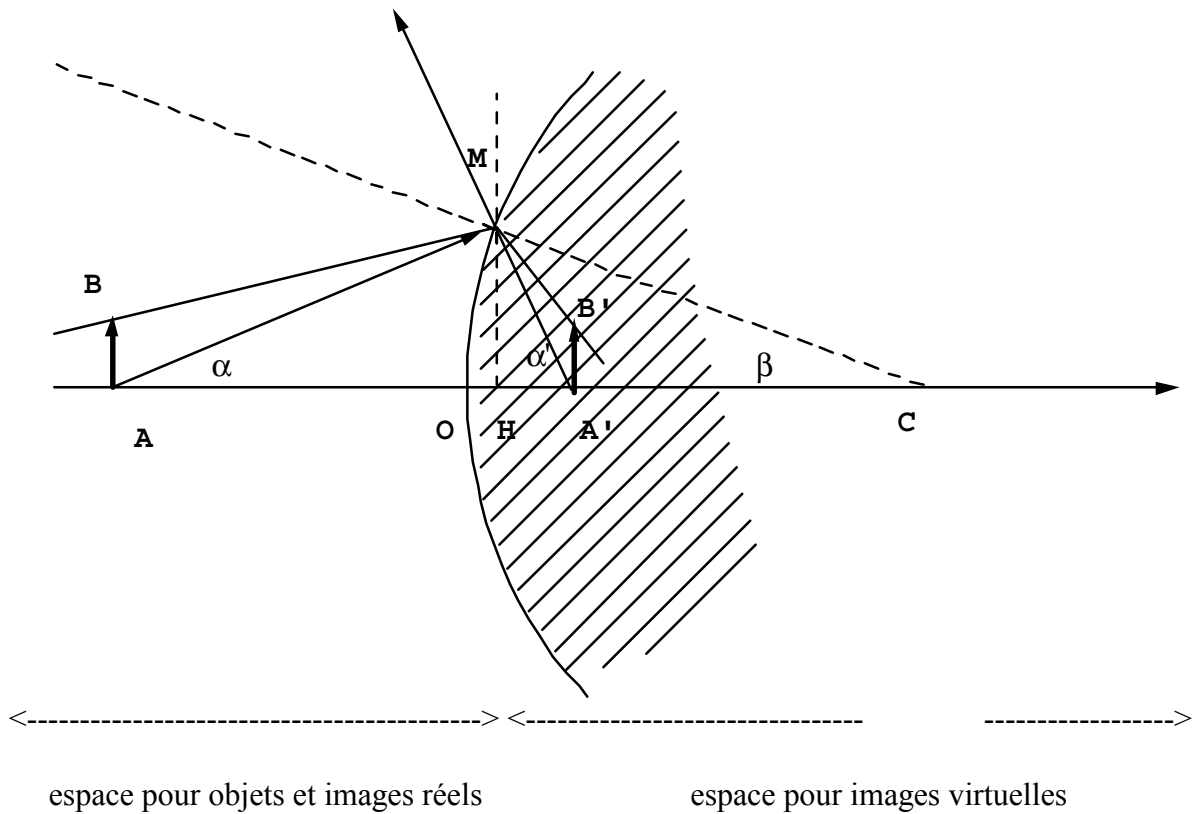
$$n \sin(i) = n' \sin(t)$$



Le raisonnement que l'on vient de faire, basé sur les lois de conservation, ne donne pas toute l'information sur le phénomène de transmission ; en particulier on ne sait pas quelle est la proportion d'énergie qui est allouée au faisceau transmis ou au faisceau réfléchi ; la réponse ne viendra que lorsque l'on apprendra à écrire au chapitre VI les équations d'interface entre deux diélectriques.

Réflexion sur un miroir concave

Le problème général que l'on veut traiter est le suivant (voir figure ci dessous) : d'un point « objet » A est issu un faisceau lumineux qui se dirige vers un miroir sphérique de sommet O et de centre C ; il se réfléchit sur le miroir en M , renvoyant un faisceau comme s'il était issu du point « image » A' ; les questions sont : A' est-il unique, ou bien à quelles conditions l'est-il, peut-on relier géométriquement les distances OA et OA' par exemple ?.



On pose : $\alpha = (AO, AM)$ $\alpha' = (A'O, A'M)$ $\beta = (CO, CM)$; ce sont des angles orientés .

Il est aisé de vérifier d'abord que $\alpha + \alpha' = 2\beta$; ensuite on se persuade aisément que si α change , le point A' n'est pas constant ; c'est pourquoi on cherche à travailler en « géométrie de Gauss » , c'est à dire avec des faisceaux faiblement inclinés sur l'axe , toujours orienté de O vers le centre C . Dans ces conditions HM est un infiniment petit et H est confondu avec O . Au premier ordre on obtient :

$$\frac{1}{OA'} + \frac{1}{OA} = \frac{2}{OC}$$

L'image d'un objet AB réel est un objet A'B' virtuel ; « l'agrandissement G » dans le cas de la figure ci dessus est donné algébriquement par :

$$G = -\frac{OA'}{OA}$$

On appelle « foyer image virtuel » un point F' de l'axe tel que l'objet réel qui lui donne naissance est à l'infini ;

$$\overline{OF'} = \frac{\overline{OC}}{2}$$

On appelle « foyer objet virtuel » un point F de l'axe tel que son image réelle soit à l'infini ;

$$\overline{OF} = +\frac{\overline{OC}}{2}$$

F et F' sont confondus . Conformément à la définition du grandissement , celui ci est infini pour un objet placé au foyer du miroir .

Les mêmes **formules algébriques** sont valables si au lieu d'un miroir concave on travaille avec un miroir convexe

Transmission à travers un dioptre sphérique

Ici encore la seule géométrie simple est celle de Gauss ; de chaque côté du dioptre les indices sont n et $n' > n$; les angles i et r sont petits et dans la figure ci dessous le point H est confondu avec le point O ; l'axe du système optique est orienté de O vers C Avec les définitions des angles

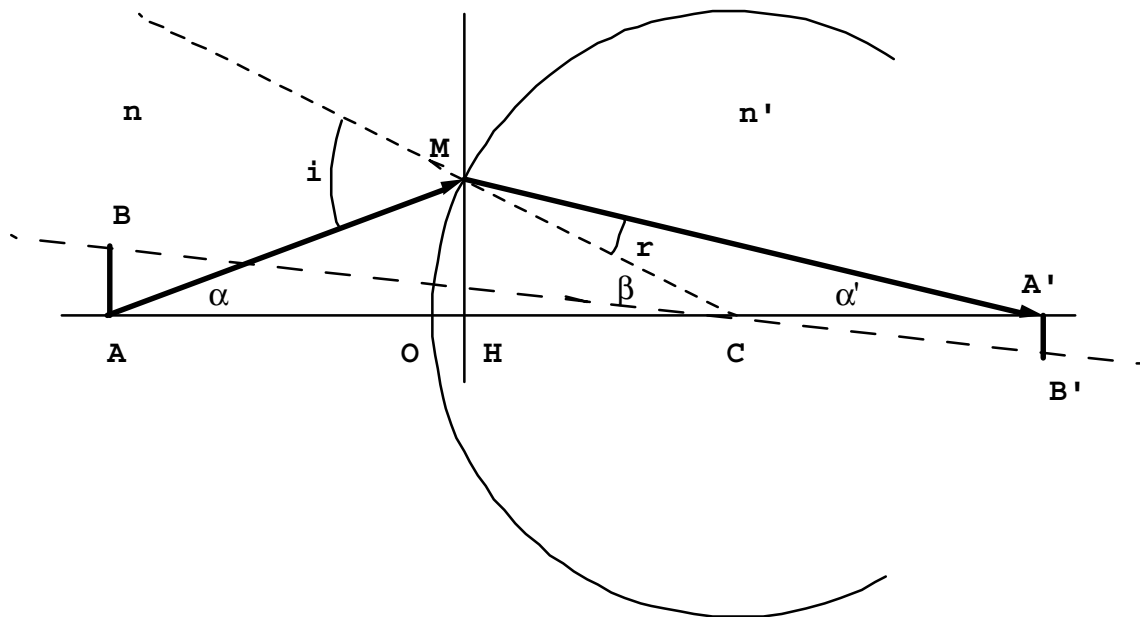
$$: \alpha = (AO, AM) \quad \alpha' = (A'O, A'M) \quad \beta = (CO, CM) \quad r = (MC, MA') \quad i = \pi + (MC, MA)$$

on a les équations suivantes :

$$n i = n' r$$

$$r = \alpha' - \beta$$

$$\alpha - \beta = i + \pi$$



d'où il résulte l'équation algébrique qui relie positions de l'objet et de l'image :

$$\frac{n'}{OA'} - \frac{n}{OA} = \frac{n' - n}{OC}$$

(incidemment , c'est la même formule que dans le cas du miroir si l'on fait $n' = -n$)

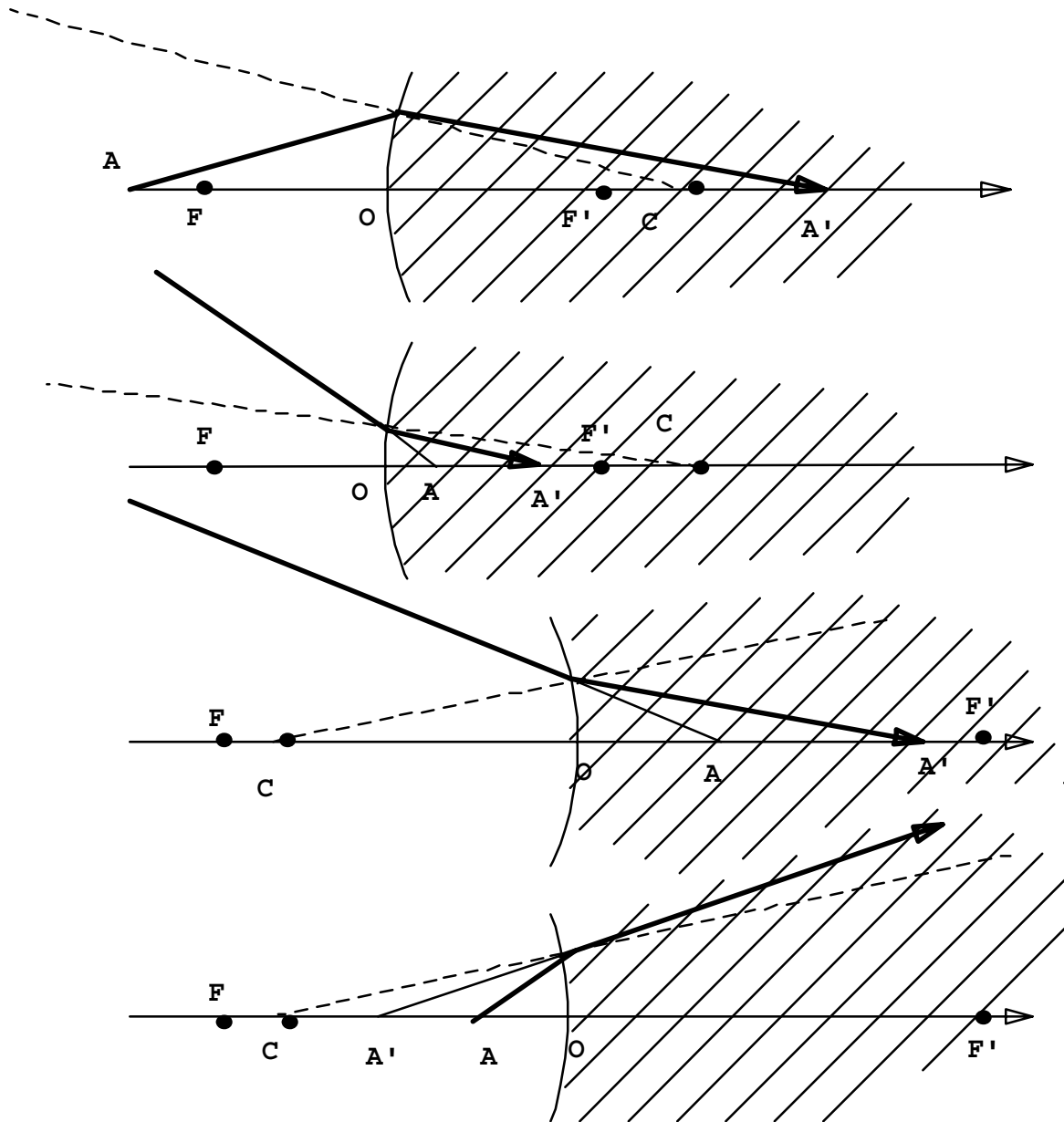
Pour un objet A à l'infini on a une image réelle au foyer image réel F ' tel que :

$$\overline{OF'} = \overline{OC} \frac{n'}{n' - n}$$

Une image à l'infini est obtenue pour un objet au foyer objet F tel que :

$$\overline{OF} = \overline{OC} \frac{-n}{n' - n}$$

On donne dans quatre graphiques ci dessous quelques cas de figure aptes à servir pour traiter ensuite le cas de la lentille mince .



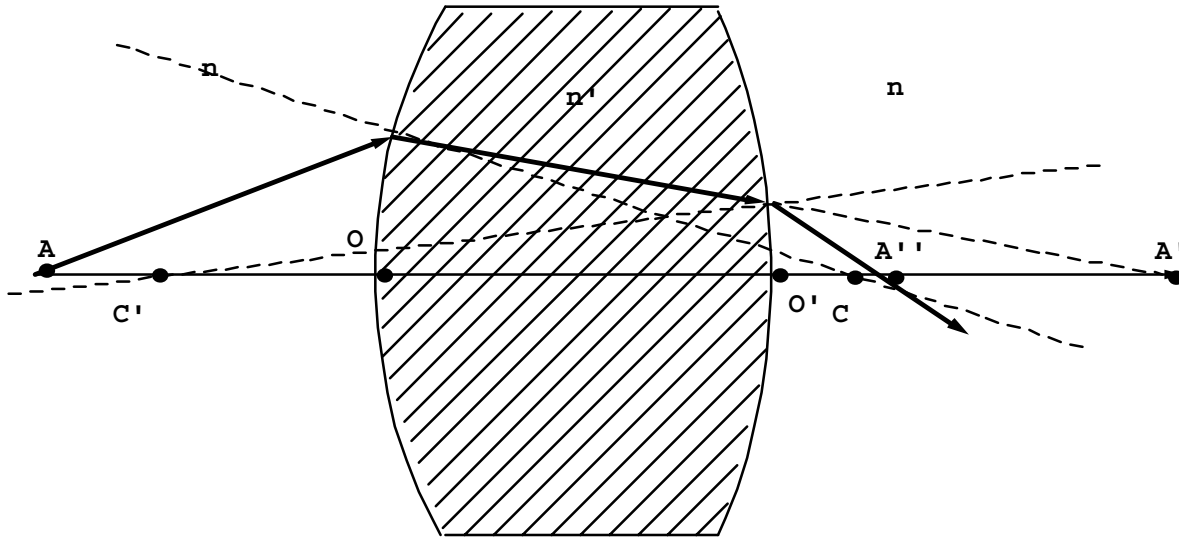
$$n' / OA' - n / OA = (n' - n) / OC$$

Lentille mince

Une lentille est l'assemblée de deux dioptries sphériques organisés comme le montre le dessin ci dessous ; dans ces conditions à un point objet A on peut faire correspondre dans la géométrie de Gauss un point image A'' après le passage des deux dioptries, successivement , moyennant l'image-objet intermédiaire A' . Les formules reliant les positions

de A et A'' avec les rayons de courbure des deux dioptries et avec la distance OO' existent mais elles sont compliquées .

C'est pourquoi on simplifie souvent le problème en s'intéressant aux « lentilles minces » ; dans cette approximation , on considère que les deux sommets O et O' des dioptries sont confondus , et que les deux les rayons de courbure sont grands ; c'est de ce cas que l'on traite dans la suite .



Dans l'approximation des lentilles minces on aura donc :

$$\frac{n'}{OA'} - \frac{n}{OA} = \frac{n' - n}{OC}$$

et puisque $O=O'$:

$$\frac{n}{OA''} - \frac{n'}{OA'} = \frac{n - n'}{OC}$$

L'équation qui relie A et A'' est donc :

$$\frac{1}{OA''} - \frac{1}{OA} = \frac{(n - n')}{n} \left(\frac{1}{OC} - \frac{1}{OC} \right)$$

On a ici une équation simple pour calculer les positions de A' et A'' ; ces positions sont reliées aux caractéristiques de la lentille mince ; pour une lentille bi-concave : $n < n'$ et $OC' < 0$ est de signe opposé à OC ; pour un point objet à l'infini on définit le foyer image à la distance OF' telle que :

$$\overline{OF'} = \frac{n}{n' - n} \left(-\frac{1}{OC'} + \frac{1}{OC} \right)^{-1} = f' > 0$$

le foyer objet est à la distance $\overline{OF} = -\overline{OF'} < 0$

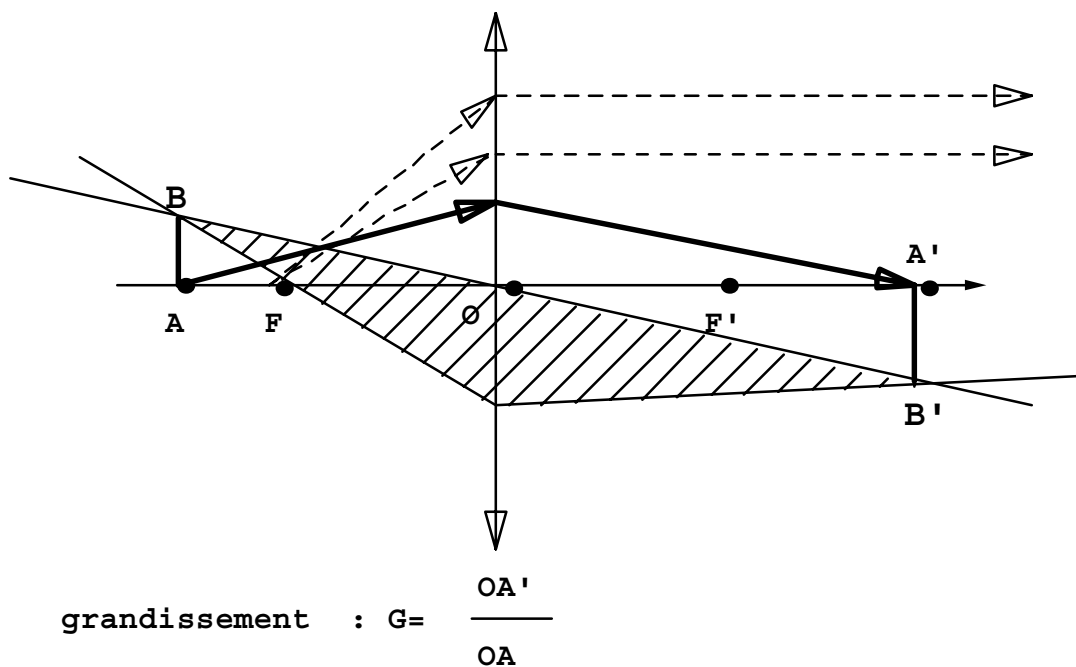
On gardera donc comme équation constitutive de la lentille mince convergente la relation :

$$\frac{1}{\overline{OA''}} - \frac{1}{\overline{OA}} = \frac{1}{f}$$

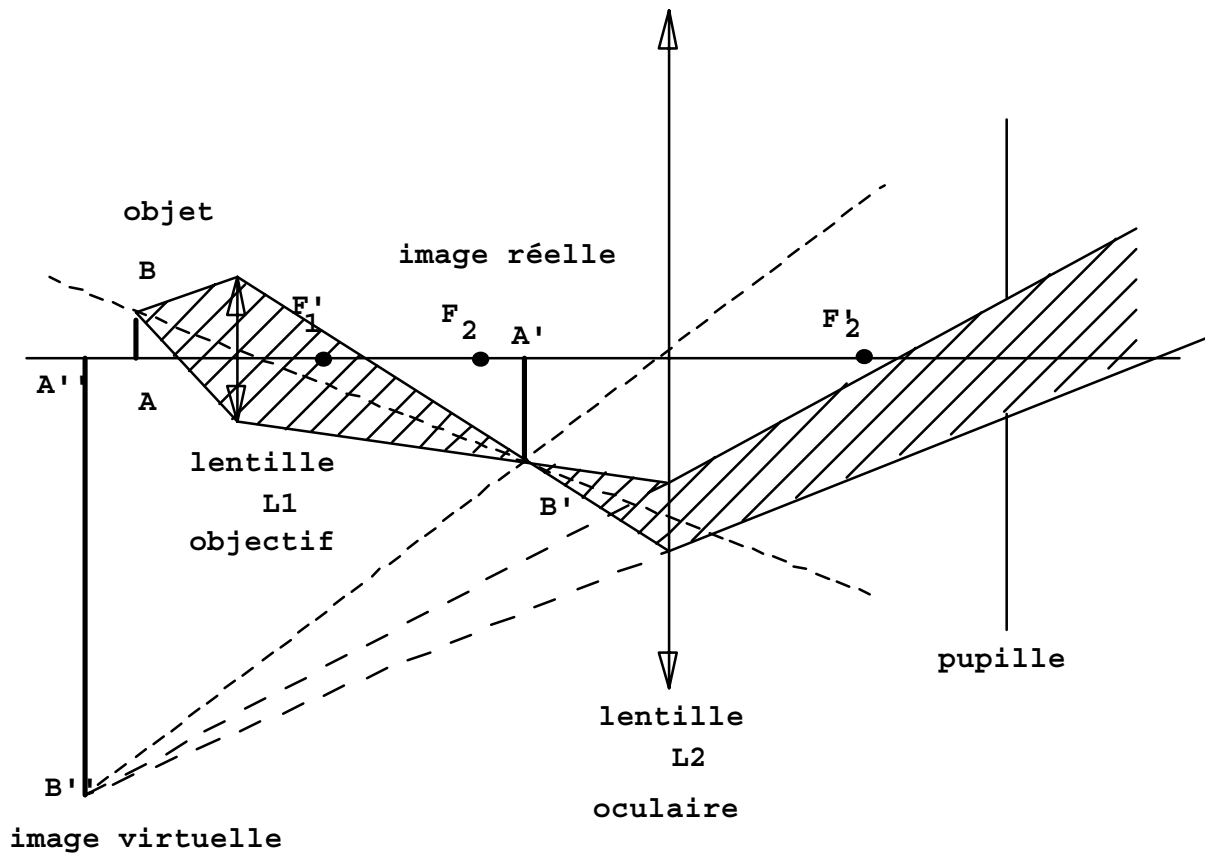
à condition de conserver les signes algébriques de la figure ; la donnée de la distance focale suffit à déterminer les propriétés de la lentille mince ; il n'est nul besoin de spécifier les indices et les rayons de courbures des deux dioptries , à conditions de « travailler » toujours dans le même milieu extérieur (l'air le plus souvent) .

Pour une lentille bi-convexe , il faut changer les signes de f et f'

lentille convergente



Le microscope



=Exemple d'application numérique avec des nombres réalistes

distance des deux lentilles $OO' = 180$ mm

distance focale de l'objectif : 4 mm

distance focale de l'oculaire : 30 mm

pour obtenir une image virtuelle à l'infini il faut : $OA = 4,109$ mm $\rightarrow OA' = 150$ mm

pour obtenir une image à 250 mm il faut : $OA = 4,106$ mm $\rightarrow OA' = 153,6$ mm

la latitude de mise au point est donc : 0,003 mm

si le grandissement est défini comme le rapport des angles d'observation d'un même objet , à l'oeil à une distance de 250 mm et à l'infini avec le microscope , on calcule ici $G = 300$