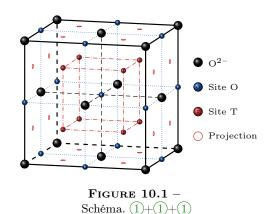
Correction du DS

/33 E1 Étude cristallographique de la chromite (D'après Banque PT 2023)

/5 **1**

- ① \diamondsuit Site T : On trouve les sites tétraédriques aux centres les petits cubes d'arêtes a/2;
- $\ \, \bigcirc$ Site O : On trouve les sites octaédriques au milieu des arêtes, ainsi qu'un au centre du cube.



/2 1 Il y a 8 ions oxyde aux sommets, qui comptent pour 1/8, et 6 aux centres des faces, qui comptent pour 1/2, soit

$$N_{O^{2-}} = 8 \times \frac{1}{8} + 6 \times \frac{1}{2} = 4$$

/4 3

Ainsi,

- ① \diamond Site T : Il y a 8 petits cubes d'arête a/2, et les sites T appartiennent en propre à la maille : $N_T = 8$;
- ① \diamondsuit Site O : Les arêtes comptent pour 1/4 et le centre pour $1: N_O = 12 \times 1/4 + 1 = 4$

$$N_{\mathrm{Fe}^{2+}} = \frac{1}{8} \times N_T \Leftrightarrow \boxed{N_{\mathrm{Fe}^{2+}} \underline{\widehat{\ \ }} 1} \qquad \text{et} \qquad N_{\mathrm{Cr}^{t+}} = \frac{1}{2} \times N_O \Leftrightarrow \boxed{N_{\mathrm{Cr}^{t+}} \underline{\widehat{\ \ }} 2}$$

/3 4 On en déduit la formule $\boxed{\mathrm{FeCr_2O_4}}$ 1. On trouve la charge du chrome par neutralité électrique :

$$N_{\mathrm{Fe}^{2+}} \times q_{\mathrm{Fe}^{2+}} + N_{\mathrm{Cr}^{t+}} \times q_{\mathrm{Cr}^{t+}} + N_{\mathrm{O}^{2-}} \times q_{\mathrm{O}^{2-}} \underbrace{1}_{0} \Leftrightarrow 1 \times 2 + 2 \times t + 4 \times (-2) = 0 \Leftrightarrow \underbrace{t = 3}_{0} \Rightarrow \underbrace{\mathrm{Cr}^{3+}}_{0} \underbrace{1}_{0} \Leftrightarrow \underbrace{t = 3}_{0} \Rightarrow \underbrace{\mathrm{Cr}^{3+}}_{0} \Leftrightarrow \underbrace{t = 3}_{0} \Rightarrow \underbrace{\mathrm{Cr}^{3+}}_{0} \Leftrightarrow \underbrace{t = 3}_{0} \Leftrightarrow \underbrace{t = 3}_$$

- /8 5 Dans un cristal ionique, il y a tangence cation/anion 1 et non-contact anion/anion 1.
 - \diamond Site T: Il y a tangence sur la grande diagonale (1) des petits cubes, soit

$$r_T + r_{\mathrm{O}^{2-}} = \frac{a\sqrt{3}}{4} \Leftrightarrow \boxed{r_T = \frac{a\sqrt{3}}{4} - r_{\mathrm{O}^{2-}}}$$
 A.N. : $r_T \approx 40 \,\mathrm{pm}$

♦ Site O : Il y a tangence sur la une arête (1) du cube, soit

$$\begin{split} r_O + r_{\mathrm{O}^{2-}} &= \frac{a}{2} \Leftrightarrow \boxed{r_O = \frac{a}{2} - r_{\mathrm{O}^{2-}}} \\ \mathrm{A.N.} \; : \; \underbrace{r_O \approx 70 \, \mathrm{pm}}_{} \end{split}}$$

/5 6

♦ Site $\mathbf{T}: r_{\mathrm{Fe}^2+} > r_{T,\mathrm{max}}$, ce qui est impossible! Soit il y a **déformation** ① de la structure par les ions fer, soit le modèle des **sphères dures** ① est à remettre en cause. Les liaisons ne seraient pas entièrement ioniques, mais pourraient être en partie covalente.

 \diamond Site $\mathbf{O}: r_{\mathrm{Cr}^{3+}}$ $r_{O,\mathrm{max}}$, donc il n'y a pas de contact $\mathrm{O}^{2-} - \mathrm{Cr}^{3+}$

/4 7 On a, avec $m = M/\mathcal{N}_A$ 1

$$\rho = \frac{1}{\text{volume maille}} \Leftrightarrow \rho = \frac{1}{a^3} \sum_{i} N_i m_i \\ \Rightarrow \rho = \frac{1}{M_{\text{Fe}} + 2M_{\text{Cr}} + 4M_{\text{O}}}$$

/2 8 On a

$$C = \frac{\text{volume des ions}}{\text{volume maille}} \Leftrightarrow \boxed{C = \frac{4}{3}\pi \times \frac{r_{\text{Fe}^2+}^3 + 2r_{\text{Cr}^3+}^3 + 4r_{\text{O}^2-}^3}{a^3}}$$

$m{/42}$ igl| f E2 igr| f Les phénomènes d'induction - f QCM

/4 $\boxed{1}$ $\boxed{\mathbf{C}}$: pour un champ magnétique uniforme, le flux de \overrightarrow{B} est, par définition : $\Phi = \iint_S \overrightarrow{B} \cdot \overrightarrow{\mathrm{d}S} = \overrightarrow{B} \cdot \overrightarrow{S}$. $\boxed{1}$

 \mathbf{B} : le vecteur \vec{S} étant dans le sens opposé à \vec{B} (en utilisant la règle de la main droite ① par rapport au contour orienté), on a $\Phi = -BS$ ①.

6 $\boxed{2}$ $\boxed{\mathbf{A}}$: si \overrightarrow{B} n'est pas uniforme dans tout l'espace, le flux change $\boxed{1}$.

Exemple : un aimant qu'on approche d'une spire \bigcirc .

B: si la surface change, le flux change ①.

 $\underline{\text{Exemple}}: \text{les rails de Laplace, le mouvement du barreau change la surface du circuit } \underbrace{1}.$

 $lue{\mathbf{C}}$: idem que la A $lue{1}$.

Une variation du courant dans le circuit fait varier le champ magnétique **propre** mais pas le champ magnétique **extérieur** (1).

/2 $\boxed{\bf 3}$ $\boxed{\bf B}$: e est une tension, une force électro-motrice. $\boxed{\bf 1}$

 $\boxed{\mathbf{C}}$: Φ est le flux d'un champ magnétique. $\boxed{1}$

/5 $\boxed{\bf 4}$ $\boxed{\bf A}$: le champ magnétique est orienté vers la **gauche**, et son intensité augmente puisqu'on rapproche l'aimant. On a donc $\frac{{\rm d}\vec{B}_{\rm ext}}{{\rm d}t}$ **positif vers la gauche**. (1)

Comme le flux varie, il y a un phénomène d'induction ① dans la spire donnant lieu à une f.é.m. induite e_{ind} , elle-même donnant lieu à une intensité induite i_{ind} , à l'origine d'un champ propre induit $\overrightarrow{B}_{\text{p,ind}}$. Cette conséquence doit modérer la cause ① qui lui a donné naissance, donc $\frac{d\overrightarrow{B}_{\text{p,ind}}}{dt}$ doit être **vers la droite**. ①

Avec la règle de la main droite, on sait que l'intensité qui génère ce champ doit être **positive** ① avec la convention tracée sur le schéma.

/2 $\boxed{\mathbf{5}}$ $\boxed{\mathbf{D}}$: u est la somme d'un terme d'inductance propre $\boxed{1}$ associée à i_2 et d'inductance mutuelle associée $\boxed{1}$ à i_1 circulant dans le circuit de gauche.

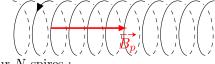
/4 6 A : selon la longueur des bobines, le flux varie même à courant constant. (1)

 ${\bf B}$: idem, si on éloigne les bobines le flux varie alors que i contant. 1

 $\boxed{\mathbf{C}}$: si on retourne la bobine, l'effet d'induction est opposé (règle de la main droite). $\boxed{1}$

M ne dépend pas du courant circulant, puisqu'il est par définition le coefficient de proportionnalité entre le flux mutuel et le courant croisé. (1)

/5 **7 C** :



i et $\overrightarrow{B_p}$ respectent la règle de la main droite. 1

Pour N spires :

$$\phi_p = N \times \overrightarrow{B_p} \cdot \overrightarrow{S}$$

Or, $\overrightarrow{B_p}$ et \overrightarrow{S} sont tous deux orientés à partir de i selon la règle de la main droite, donc

$$\overrightarrow{S} = S \overrightarrow{u_z} \qquad \text{et} \qquad \overrightarrow{B_p} = \mu_0 \frac{N}{\ell} i(t) \ \overrightarrow{u_z} \qquad \Leftrightarrow \qquad \boxed{\phi_p = \mu_0 \frac{N^2}{\ell} Si(t)}$$

Or,

$$\phi \stackrel{\textcircled{1}}{=} Li \Leftrightarrow \boxed{L \stackrel{\textcircled{1}}{=} \mu_0 \frac{N^2}{\ell} S}$$

- /2 8 A : e modélise l'effet d'induction associé à la variation du flux du champ magnétique extérieur. 1
 - $oxed{D}$: la bobine d'inductance L modélise l'effet auto-inductif, c'est-à-dire la variation du flux du champ magnétique propre. (1)
- /7 $\boxed{9}$ $\boxed{\mathbf{C}}$: le circuit est conducteur. La force électro-motrice extérieure E va donc mettre en mouvement les électrons et un courant circulant du haut vers le bas va circuler dans le barreau $\boxed{1}$.

La force de LAPLACE $\vec{F}_{\text{lap}} = i \vec{L} \wedge \vec{B}$ ① est alors orientée vers la **droite**, qui est donc le sens du barreau ①.

 $\boxed{\mathbf{D}}$: le mouvement du barreau induit lors une variation du flux du champ magnétique \bigcirc , induisant à son tour une force électro-motrice e s'opposant à E (par loi de Lenz) \bigcirc .

Plus le barreau accélère et plus e augmente, jusqu'à compenser E. ① Le courant devient alors nul, la force de LAPLACE également et le barreau atteint une vitesse limite ①.

 $2 \boxed{10}$: la norme de la force de Laplace est égale au produit $i\ell B$ (1). Ainsi,

$$F_{\rm L} = 0.01 \, {\rm N}$$

- /4 11 B: par loi de Lenz (1), les effets inductifs vont s'opposer aux causes. La cause étant ici le mouvement relatif du pendule par rapport à l'aimant, on s'attend à ce que les effets inductifs (donc l'aimant) amortisse les oscillations (1).
 - C : des courants de FOUCAULT (1) sont induits dans la lame de métal qui s'échauffe alors par effet JOULE (1).

/9 P1 Induction du champ magnétique terrestre dans un téléphone portable

/7 1 La surface du circuit électrique contenu dans le téléphone est de l'ordre de :

$$S = 10 \text{ cm} \times 5 \text{ cm} = 50 \text{ cm}^2$$
 (1)

Initialement, le téléphone est à plat, donc le champ magnétique est parallèle à la surface du téléphone. Son flux est alors nul :

$$\Phi_i = 0$$
 (1)

Lorsque le téléphone est au niveau de l'oreille, on peut supposer que le champ magnétique terrestre est perpendiculaire à la surface du téléphone. Le flux magnétique à travers le téléphone est alors maximal et vaut :

$$\Phi_f = BS$$
 1

La durée de cette action est d'environ :

$$\Delta t = 1 \,\mathrm{s}$$
 ①

D'après la loi de FARADAY, l'ordre de grandeur de la fem induite est alors :

$$|e| = \frac{\Phi_f - \Phi_i}{\Delta t} = 10^{-7} \,\mathrm{V}$$

/2 2 Cette fem est très faible par rapport aux tensions utilisées dans un téléphone (de l'ordre du mV). 1 Elle ne va donc pas perturber son fonctionnement. (1)