Cours de Prépa

Physique-Chimie

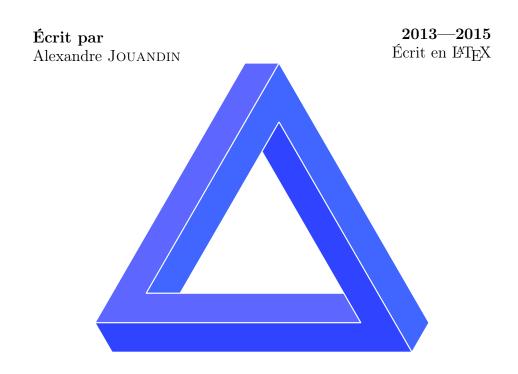


Table des matières

Ι	Ph	ysique	6
1	The	ermodynamique	7
	1.1	Définitions générales	7
	1.2	Premier Principe	8
		1.2.1 Transformation isochore	8
		1.2.2 Transformation isobare	9
	1.3	Deuxième Principe	10
	1.4		11
	1.5	Troisième Principe	13
	1.6	Machines thermiques	13
	1.7	Systèmes ouverts en régime stationnaire	14
		1.7.1 Système ouvert	14
		1.7.2 Premier principe	15
		1.7.3 Deuxième principe	15
2	Stat	tique des fluides	16
	2.1	Champ de pression d'un fluide	16
	2.2		16
3	Élec	ctronique	17
	3.1	Circuits linéaires dans l'Approximation des Régimes Quasi-Stationnaires	
		(ARQS)	17
		3.1.1 Thévenin-Norton	19
	3.2	Régime transitoires	20
	3.3	Amplificateur Opérationnel (AO)	20
	3.4	Régimes sinusoïdaux	21
		3.4.1 Puissance	22
	3.5	Filtres	23
		3.5.1 Fonctions de transfert usuelles	24
		3.5.2 Diagrammes de Bode	24

4	Mé	unique du Point 26
	4.1	Étude cinétique
	4.2	Loi de la quantité de mouvement
	4.3	Approche Énergétique
		4.3.1 Puissance et travail
		4.3.2 Énergie cinétique
		4.3.3 Énergie potentielle
	4.4	Forces centrales
	4.5	Dynamique en référentiel non galiléen
	1.0	4.5.1 Loi de composition des vitesses
		4.5.2 Loi de composition des accélérations
		4.5.3 Forces d'inerties
		4.5.5 Forces differences
5	Méd	unique du solide 32
	5.1	Préambule
	0.1	5.1.1 Dérivée d'un vecteur
		5.1.2 Dérivée en coordonnées polaires
	5.2	Définitions
	5.2	Fhéorèmes de Koënig
	5.4	Moment d'inertie
	5.4 5.5	
	5.6	
	5.0	Solides en contact
6	Opt	que 37
	6.1	Optique géométrique
		3.1.1 Stigmatisme et aplanétisme
		3.1.2 Réflexion et réfraction
	6.2	Optique ondulatoire
	0.2	3.2.1 Modèle scalaire des ondes lumineuses
		3.2.2 Superposition d'ondes lumineuses
		3.2.3 Trous d'Young
		5.2.5 Diffraction
		5.2.6 Réseaux
7	Élec	romagnétisme 51
•	7.1	Électrostatique
		7.1.1 Loi de Coulomb
		7.1.2 Propriétés du champ électrostatique
		7.1.3 Circulation du champ électrostatique
		7.1.4 Flux du champ électrostatique
		7.1.5 Dipôle électrostatique
	7.2	•
	1.2	9 1
		7.2.1 Champ magnétique
	7.0	7.2.2 Dipôle Magnétique
	7.3	Equations de MAXWELL
		7.3.1 Principe de conservation de la charge
		7.3.2 Les équations de MAXWELL
	_	7.3.3 Equations de Poisson et de Laplace
	7.4	Énergie électromagnétique
	7.5	Induction

		7.5.1	Loi d'Ohm généralisée														62
		7.5.2	Auto-induction														64
		7.5.3	Inductance mutuelle														64
		7.5.4	Force electomotrice induite														64
	7.6		gation et rayonnement														65
	•••	7.6.1	Dans le vide														65
		7.6.2	Propagation dans un plasma														69
		7.6.3	Propagation dans un conducteur ohmique.														72
		, , , , ,		-		-	-	-			-						-
8	Diff		Γ hermique														7 4
	8.1	Condu	action														74
	8.2	Conve	ction														78
9	Ray	onnem	nent Thermique														7 9
10	A																ຄຄ
ΤO	Ann																82
	10.1	_	ométrie														82
			Définition														82
			Addition / Produit														82
	10.0		Nombres complexes														83
			vectoriel														83
	10.3	-	lément mathématique														84
			Dérivée d'un vecteur														84
	10.4		Équation différentielle														84
	10.4		es en physique														85
			Repère cartésien														85
	10 5		Repère cylindrique														85
	10.5	-	se Vectorielle														86
			Généralités sur les champs														86
			Opérateurs sur les champs														86
	10.0		STOKES et OSTROGRADSKI														88
	10.6	_	générales														88
			Relations entre les grandeurs														
		10.6.2	Longueurs de références	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	88
II	Ch	nimie															89
11	Dros	mière a	annóo														90
тт			guration électronique														90
																	91
			sentation moléculaire														91
			que chimique														92
	11.4	Crista	llographie	•	•	• •	•	٠	•	•	•	•	•	•	•	•	92
12	The	rmoch	imie														93
	12.1	Grand	eurs extensives														93
	12.2	Équilib	bre d'une réaction														94
		12.2.1	Enthalpie libre														94
		12.2.2	Avancement														95
		12 2 3	Loi d'action de masse														95

13	Premier principe appliqué à la transformation chimique	97
	13.1 Enthalpie standard	97
	13.2 Effets thermiques pour une transformation monobare	98
	13.3 Relations de Kirchhoff	98
14	Diagramme Potentiel-pH	100
	14.1 Rappels	100
	14.2 Méthode	100
15	Annexe	L 03
Li	ste des acronymes	L 0 5
In	dex 1	L 07

Première partie Physique

Chapitre 1

Thermodynamique

Méthode

Formules

```
Premier principe  \begin{array}{ll} \Delta U = Q + W & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.4a) \ \text{page} \ 8) \\ \mathrm{d}U = \delta Q + \delta W & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.4b) \ \text{page} \ 8) \\ \mathrm{d}U = T\mathrm{d}S - P\mathrm{d}V & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.11) \ \text{page} \ 10) \\ \mathbf{Enthalpie} & \mathrm{d}H = U + PV & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.7) \ \text{page} \ 9) \\ \mathrm{d}H = T\mathrm{d}S + V\mathrm{d}P & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.12) \ \text{page} \ 11) \\ \mathbf{Deuxi\grave{e}me \ principe} & \mathrm{d}S \geq \frac{\delta Q}{T} & (cf. \ \text{\'equation} \ (1.10) \ \text{page} \ 10) \\ \mathbf{Gaz \ parfait} & \mathrm{d}U = C_V\mathrm{d}T \\ \mathrm{d}H = C_P\mathrm{d}T \\ PV^{\gamma} = \mathrm{constante} \end{array}
```

Les fonctions U, H et S sont des fonctions d'état. Ainsi, d'un point A à un point B d'une transformation, le calcul ne change pas qu'on passe par un chemin réversible ou non.

1.1 Définitions générales

Avant de commencer, un petit point sur la différence de notation entre d et δ , conformément au programme de deuxième année.

Signification	Petite	Grande
Variation	$\mathrm{d}H$	ΔH
Quantité	δQ	Q

Table 1.1 – Différence entre d, δ , et Δ

Définition 1 : Système -

On appelle système thermodynamique le contenu d'une zone délimitée dans l'espace.

Type de système	Ouvert	Fermé	Isolé
Échange d'énergie avec l'extérieur	✓	✓	
Échange de matière avec l'extérieur	✓		

Définition 2: Transfert thermique

$$(1.1) Q = C \Delta T dQ = C dT$$

Le transfert thermique est un apport de chaleur lors d'un transfert de température : $Q = C \Delta T \qquad \qquad \mathrm{d} Q = C \mathrm{d} T$ Où C est la capacité calorifique en $\mathrm{J} \cdot \mathrm{K}^{-1}$ Pour un corps pur, C est défini, sinon, pour un gaz parfait, il faudra prendre $C = C_V$ ou $C = C_V$ suivant qu'en se transpar à volume en à procsion constants. $C=C_P$ suivant qu'on se trouve à volume ou à pression constante.

Parfois, on utilise les valeurs molaires en J · K⁻¹ · mol⁻¹ : $C_{Vm} = \frac{C_V}{n}$ par exemple. (ATTENTION)

Définition 3: Travail -

Le travail reçu par un système thermodynamique est noté W. Il prend en compte le travail des forces de pression $-P_{\rm ext} {\rm d}V$ et les autres forces W_u :

$$\delta W = -P_{\text{ext}} dV + \delta W_u$$

Définition 4 : Énergie interne -

L'énergie interne U d'un système thermodynamique est définie microscopiquement par :

(1.3)
$$U = U_0 + E_c^* + \underbrace{E_p^*}_{\text{Énergie potentielle d'interaction}}$$

1.2 Premier Principe

Théorème 4.1 : Premier principe

La variation d'énergie $\Delta E = \Delta U + \Delta E_c + \Delta E_p$ est égal à la somme du travail reçu W et du transfert thermique reçu Q:

$$(1.4a) \qquad \Delta U + \Delta E_c + \Delta E_n = Q + W$$

Entre deux instants t et t + dt très proches :

$$(1.4b) dU + dE_c + dE_p = \delta Q + \delta W$$

Transformation isochore 1.2.1

Une transformation isochore est une transformation pendant laquelle le volume V reste constant.

Théorème 4.2

Pour une transformation isochore (à volume constant), on peut simplifier la variation d'énergie interne :

$$(1.5) dU_V = C_V dT$$

Cela permet de définir la capacité thermique à volume constant :

$$(1.6) C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V$$

Preuve 4.2.1 On note U_V et Q_V respectivement l'energie interne et le transfert thermique à volume constant.

Si on néglige dE_c et dE_p , le premier principe nous donne :

$$dU_{V} = \delta W + \delta Q_{V}$$

$$= -P \underbrace{dV}_{nul \ car \ V = cte} + \underbrace{\delta W_{u}}_{suppos\acute{e} \ nul} + \delta Q_{V}$$

$$= \delta Q_{V}$$

$$dU_{V} = C_{V} dT$$

1.2.2 Transformation isobare

On peut effectuer un raisonnement analogue à la preuve précédente en étudiant cette fois une transformation isobare (à pression constante)

Preuve 4.2.2 On note U_P et Q_P respectivement l'energie interne et le transfert thermique à pression constante.

Si on néglige dE_c et dE_p , le premier principe nous donne :

$$dU_P = \delta W + \delta Q_P$$

$$= -P dV + \underbrace{\delta W_u}_{suppos \epsilon \ nul} + \delta Q_P$$

$$dU_P + P dV = \delta Q_P$$

$$d(U + PV)_P = \delta Q_P$$

$$= C_P dT$$

Cette quantité de chaleur mise en jeu est l'enthalpie. On va maintenant la définir de manière générale :

Définition 5: Fonction Enthalpie

On appelle ${f enthalpie}$ la fonction d'état H telle que :

$$(1.7) H = U + PV$$

Théorème 5.1

Lors d'une transformation isobare, l'enthalpie s'exprime par :

$$(1.8) dH_P = C_P dT$$

Cela permet de définir la capacité thermique à pression constante :

$$(1.9) C_P = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_P$$

(1.10)

(ATTENTION)

1.3 Deuxième Principe

Théorème 5.2 : Deuxième principe

Il existe une fonction d'état S entropie, additive, extensive, telle que :

$$dS = \delta S_{\text{créée}} + \delta S_{\text{échangée}}$$
 avec $\delta S_{\text{échangée}} = \frac{\delta Q}{T}$

Au final, $\delta S_{\text{créée}} \geq 0$.

Lorsqu'une transformation est **réversible**, on a $S_{\text{créée}} = 0$ et alors $dS = \frac{\delta Q}{T_{\text{ext}}}$

Théorème 5.3 : Première identité thermodynamique

Lors d'une transformation sans changement de composition, la première identité thermodynamique est vérifiée :

(1.11)dU = TdS - PdV

Preuve 5.3.1 On étudie en premier lieu une transformation réversible. C'est-

à-dire que $\mathrm{d}S = \frac{\delta Q_{r\acute{e}versible}}{T}$.

Ainsi, $\begin{cases} \delta Q_{r\acute{e}versible} = T\mathrm{d}S \\ \delta W_{r\acute{e}versible} = -P\mathrm{d}V \end{cases}$. On peut maintenant appliquer le premier principe de la thermodynamique

$$dU_{r\acute{e}versible} = TdS - PdV$$

Mais U est une fonction d'état. Donc peu importe le chemin parcouru par la transformation, qu'il soit réversible ou pas, on peut écrire :

$$dU = TdS - PdV$$

On ne peut pas intégrer cette équation sur un chemin irrversible. Mais on peut substituer l'intégrale à celle d'un chemin réversible.

Théorème 5.4 : Deuxième identité thermodynamique

Lors d'une transformation sans changement de composition, la deuxième identité thermodynamique est vérifiée :

$$(1.12) dH = TdS + VdP$$

1.4 Cas particulier du gaz parfait

Définition 6 : Gaz Parfait

Un gaz parfait est un gaz vérifiant l'équation d'état :

$$(1.13) PV = nRT$$

Théorème 6.1 : Énergie interne d'un gaz parfait

L'énèrgie cinétique interne d'un gaz parfait ne varie pas. On démontre expérimentalement que l'énergie interne d'un gaz parfait est :

$$(1.14) U_{\text{Gaz Parfait}} = U_0 + C_V T$$

La capacité thermique à volume constant C_V d'un gaz parfait est

(1.15)
$$C_V = \begin{cases} \frac{3}{2}nR & \text{pour un gaz parfait monoatomique} \\ \frac{5}{2}nR & \text{pour un gaz parfait polyatomique} \end{cases}$$

Théorème 6.2 : Capacité thermique

On peut utiliser deux capacités thermiques :

La capacité calorifique C_V à volume constant

$$(1.16a) C_V = \frac{3}{2} nR$$

La capacité calorifique C_P à pression constante

$$(1.16b) C_P = \frac{5}{2} nR$$

Définition 7

On défini γ comme le rapport des capacités calorifiques :

$$(1.17) \gamma = \frac{C_P}{C_V}$$

Théorème 7.1 : Relation de MAYER

La relation de MAYER relie la capacité thermique à pression constante C_P à la capacité thermique à volume constant C_V :

$$(1.18) C_P - C_V = nR C_{Pm} - C_{Vm} = R$$

On peut maintenant exprimer :

$$(1.19a) C_V = \frac{nR}{\gamma - 1}$$

(1.19b)
$$C_P = \frac{\gamma \, nR}{\gamma - 1}$$

Preuve 7.1.1 La démonstration de la relation de MAYER ne semble pas être au programme.

Pour le reste, les démonstrations sont assez simples :

$$C_P - C_V = nR$$

$$\gamma C_V - C_V = nR$$

$$(\gamma - 1)C_V = nR$$

$$C_V = \frac{nR}{\gamma - 1}$$

La deuxième devient alors bien plus simple à démontrer :

$$C_P = \gamma C_V$$

$$C_P = \gamma \frac{nR}{\gamma - 1}$$

Théorème 7.2 : Relations de LAPLACE

Au cours d'une transformation adiabatique réversible (donc isentropique), un gaz parfait vérifie :

(1.20a)
$$PV^{\gamma} = \text{constante}$$

(1.20b)
$$TV^{\gamma-1} = constante$$

(1.20c)
$$P^{1-\gamma}T^{\gamma} = \text{constante}$$
$$= P_{\text{\'eq}}V_{\text{\'eq}}$$

Preuve 7.2.1 On part d'une des identités thermodynamiques. Peu importe laquelle, cela changera juste quelle relation de LAPLACE on obtient. Nous allons partir de $\mathrm{d}H = T\mathrm{d}S + V\mathrm{d}P$.

$$dH = TdS + VdP$$

$$\mathrm{d}S = \frac{\mathrm{d}H}{T} - \mathrm{d}P\frac{V}{T}$$

D'après l'équation d'état d'un gaz parfait (1.13) :

$$dS = \frac{dH}{T} - nR\frac{dP}{P}$$

$$dS = C_P \frac{dT}{T} - (C_P - C_V)\frac{dP}{P}$$

$$dS = \gamma C_V \frac{dT}{T} - C_V(\gamma - 1)\frac{dP}{P}$$

$$dS = \gamma C_V \ln \frac{T_2}{T_1} - C_V(\gamma - 1) \ln \frac{P_2}{P_1}$$

Or la transformation est isentropique, donc dS = 0, d'où :

$$\mathcal{C}(\gamma - 1) \ln \frac{P_2}{P_1} = \gamma \mathcal{C} \ln \frac{T_2}{T_1}$$
$$(1 - \gamma) \ln \frac{P_1}{P_2} = \gamma \ln \frac{T_2}{T_1}$$
$$P_1^{1 - \gamma} T_1^{\gamma} = P_2^{1 - \gamma} T_2^{\gamma}$$

On a alors démontré l'équation (1.20c), et on peut passer facilement aux autres avec l'équation d'état des gaz parfait (1.13).

De la preuve précédente, on tire une dernière formule pour les gaz parfaits : le calcul de l'entropie.

Théorème 7.3 : Entropie d'un gaz parfait

Pour une transformation réversible, l'entropie d'un gaz parfait peut être calculée par la formule :

(1.21)
$$dS = \gamma C_V \ln \frac{T_2}{T_1} - nR \ln \frac{P_2}{P_1}$$

1.5 Troisième Principe

Définition 8 : Troisième principe

À température nulle (T=0K), l'entropie est nulle.

1.6 Machines thermiques

Théorème 8.1 : Énoncé des premiers et deuxièmes principes

Sur un cycle, les fonctions d'état reviennent à leur état initial. Donc le premier principe s'écrit :

$$(1.22) W + \sum_{i} Q_i = \Delta U = 0$$

De même, le second principe s'écrit cette fois :

$$(1.23) S_{\text{\'echang\'ee}} = \sum \frac{Q_i}{T_i} \le 0$$

On appelle ce second principe l'inégalité de CLAUSIUS.

Théorème 8.2 : Rendement

Le rendement r est :

$$r = \frac{\text{Bénéfices}}{\text{Donné à la machine}}$$

$$r_{\text{moteur}} = -\frac{W}{Q_c}$$

$$(1.24b) r_{\text{réfrigérateur}} = -\frac{Q_f}{W}$$

(1.24a)

(1.24c)
$$r_{\text{pompe à chaleur}} = -\frac{Q_c}{W}$$

1.7 Systèmes ouverts en régime stationnaire

1.7.1 Système ouvert

Définition 9 : Système ouvert

Un système ouvert est un système dont l'espace est traversé par de la matière.

Pour être conforme au programme, on n'étudie que l'écoulement dans le cas unidimensionnel.

Définition 10: Régime stationnaire

Un système ouvert en régime stationnaire est un sytème pour lequel toutes les caractéristiques du fluide contenu à l'intérieur du système ne changent pas.

Définition 11: Débits massiques

On se place dans le cas de systèmes ouverts en régime stationnaire. La masse étant une caractéristique du fluide, elle ne varie pas non plus.

C'est-à-dire que le débit de fluide massique entrant dm_e est égal au débit massique de fluide sortant dm_s , et on peut définir le **débit massique** D_m à travers le système comme étant $D_m = dm_e = dm_s$.

Si dm est la masse de fluide entrée/sortie pendant un court instant dt:

$$(1.25) D_m = \frac{\mathrm{d}m}{\mathrm{d}t}$$

Souvent, on a le débit massique, l'équation plus pertinente serait donc $dm = D_m \times dt$

1.7.2 Premier principe

Théorème 11.1 : Premier principe en système ouvert

Dans un système ouvert en régime stationnaire, le **premier principe** s'écrit :

$$dm\left(\Delta h + \Delta e_c + \Delta e_p\right) = dm(q + w_u)$$
 avec $\Delta a = a_s - a_e$

Toutes ces grandeurs <u>se rapportent au fluide</u> qui traverse le système et sont **massiques**. w_u est le travail massique utile à l'intérieur du système, par exemple une hélice, et ne prend pas en compte le travail des forces de pression.

(ATTENTION)

Ça ressemble beaucoup au premier principe, mais c'est <u>l'enthalpie qui rentre en jeu</u>, car elle inclut u et le travail des forces de pression qui se trouvaient dans le membre de droite de l'équation.

Proof du

PPSO

1.7.3 Deuxième principe

Théorème 11.2 : Deuxième principe en système ouvert

Dans un système ouvert en régime stationnaire, le second principe s'écrit :

$$\Delta s = s_{\text{\'echang\'ee}} + s_{\text{cr\'e\'ee}}$$
 avec $\Delta a = a_s - a_e$

Comme pour le premier principe, ces grandeurs sont celles du fluide traversant le système et sont massiques.

Proof du Second Principe en SO

Chapitre 2

Statique des fluides

2.1 Champ de pression d'un fluide

Définition 12: Définition générale

La pression et la masse volumique sont définies comme des champs scalaires fonctions des variables d'espace.

Théorème 12.1 : Relation fondamentale de la statique

Pour un champ de pesanteur \overrightarrow{g} , le champ de pesanteur P vérifie localement :

$$\frac{\mathrm{dP}}{\mathrm{d}z} = \rho g$$

où ρ est la masse volumique locale. On l'intègre en :

(2.1b)
$$P(z) = P_0 + \rho gz$$
 La norme d'une force \overrightarrow{F}_p exercée par une pression P sur une surface S est $F = P \cdot S$

2.2 Théorème d'Archimède

Théorème 12.2 : Poussée d'Archimède

Un corps <u>entièrement immergé</u> dans un liquide subit une force opposée au poids du volume du fluide déplacé. C'est à dire :

$$(2.2) \qquad \overrightarrow{\Pi}_A = -\rho V \overrightarrow{g}$$

Chapitre 3

Électronique

Méthode

Résoudre

Lois de KIRCHOFF

Pour ne pas avoir trop d'équations redondantes avec les lois de Kirchoff, on pourra suivre la méthode suivante :

- ullet On compte le nombre b de branches et n de nœuds.
- ullet On écrit (n-1) lois des nœuds
- On écrit ((b-(n-1)) lois des mailles
- On résout le système final

3.1 Circuits linéaires dans l'ARQS

Définition 13 : Approximation des Régimes Quasi-Stationnaires (ARQS)

On parle d'ARQS quand le courant se propage assez rapidement pour pouvoir considérer que son établissement est instantané.

Ainsi, pour une Onde Électromagnétique (OEM) sinusoïdale de période temporelle T et de période spatiale λ , telle que $\lambda = c \cdot T$ (où c désigne la vitesse de l'onde), et pour un observateur

situé à une distance D d'un point quelconque du circuit, on est dans le cadre de l'ARQS si $D \ll \lambda$.

Définition 14

Un courant électrique résulte d'un déplacement de charges q. On peut dès lors définir l'intensité I et la tension U d'un dipôle :

$$(3.1) I = \frac{\mathrm{d}q}{\mathrm{d}t} U_{AB} = V_A - V_B$$

Théorème 14.1 : Loi d'Ohm

Loi d'Ohm Globale

$$(3.2) u = Ri i = Gu$$

3.1.1 Thévenin-Norton

Théorème 14.2 : Équivalence de Thévenin-Norton

Dans le modèle de Thévenin, un générateur de tension est la combinaison d'un générateur de tension idéal de Force Électromotrice E et d'une résistance interne R:

$$(3.3) u = E - Ri$$

Ce générateur est équivalent, dans le modèle de NORTON, à la combinaison d'un générateur de courant idéal de courant de court-circuit $I_0 = \frac{E}{R}$ et d'une résistance R en parallèle (on prendra $G = \frac{1}{R}$) :

$$(3.4)$$
 $i = I_0 - Gu$

Modèle de Thévenin

Modèle de Norton

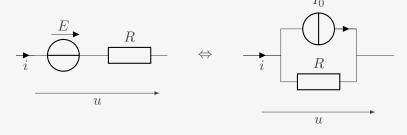


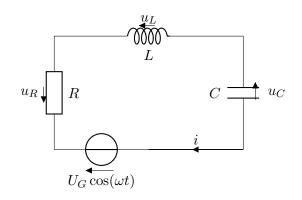
FIGURE 3.1 – Équivalence Thévenin-Norton

Pont diviseur

3.2 Régime transitoires

Mise en équation :

$$\begin{cases} u_C + u_L + u_R = U_G \cos(\omega t) \\ u_R = Ri \\ u_L = L \frac{\mathrm{d}i}{\mathrm{d}t} \\ i = C \frac{\mathrm{d}u_C}{\mathrm{d}t} \end{cases}$$



3.3 Amplificateur Opérationnel (AO)

Définition 15 : L'Amplificateur Opérationnel

Un Amplificateur Opérationnel (AO) est un circuit intégré à huit bornes dont 5 sont utilisées en TP. C'est un composant actif qui doit être alimenté par un courant stable continu.

Propriétés

Les propriétés générales d'un AO:

- \bullet Les courants d'entrée I_- et I_+ sont pratiquement nuls : $I_-\approx I_+\approx 0$
- La tension de sortie est limitée par une valeur de saturation : $V_S \in [-V_{\text{sat}}; V_{\text{sat}}]$
- L'intensité de sortie est limitée par une valeur de saturation : $I_S \in [-I_{\text{sat}}; I_{\text{sat}}]$

En régime linéaire (avec une boucle de rétroaction négative), on a :

- Les courants d'entrée I_- et I_+ sont pratiquement nuls : $I_- \approx I_+ \approx 0$
- La tension d'entrée ($\varepsilon=V_+-V_-$) est presque nulle : $\varepsilon\approx0$
- La tension de sortie est limitée par une valeur de saturation : $V_S \in]-V_{\text{sat}}; V_{\text{sat}}[$

Au contraire, en régime saturé (avec une boucle de rétroaction positive), on a :

- Les courants d'entrée I_- et I_+ sont pratiquement nuls : $I_- \approx I_+ \approx 0$
- La tension d'entrée ($\varepsilon = V_+ V_-$) est quelconque : $\varepsilon \approx 0$
- La tension de sortie est <u>saturée</u> du signe d' $\varepsilon: V_S \in \{-V_{\text{sat}}; V_{\text{sat}}\}$

Enfin, l'AO idéal a les propriétés suivantes :

- $\bullet\,$ Les courants d'entrée I_- et I_+ sont nuls : $I_-=I_+=0$
- La tension d'entrée ($\varepsilon=V_+-V_-$) est nulle en régime linéaire : $\varepsilon=0$

3.4 Régimes sinusoïdaux

Méthode

Formules

Théorème de Millman $V_0 = rac{\displaystyle\sum_k rac{V_k}{Z_k}}{\displaystyle\sum_k rac{1}{Z_k}}$

Étudier un circuit électrique

Lorsqu'on doit étudier un circuit, il peut être utile de penser aux méthodes suivantes :

- Calculer les impédances équivalentes
- Utiliser des ponts diviseurs
- Appliquer les lois de Kirchoff
- Trouver des équivalences Thévenin-Norton
- Appliquer la formule de Millman

Théorème 15.1 : Impédance des dipôles usuels

On donne, pour les dipôles usuels, leur impédance en complexes \underline{Z} :

Dipole $u = Z \cdot i$

Résistance $\underline{u} = R \cdot \underline{i}$

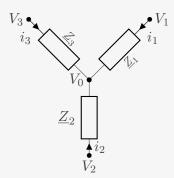
 $\begin{array}{ll} \textbf{Bobine} & \underline{u} = L \cdot \frac{\mathrm{d}\underline{i}}{\mathrm{d}t} = j\omega L\underline{i} & \underline{Z}_{\mathrm{Bobine}} = jL\omega \\ \\ \textbf{Condensateur} & C\frac{\mathrm{d}\underline{u}}{\mathrm{d}t} = \underline{i} & \underline{Z}_{\mathrm{Condensateur}} = \frac{1}{jC\omega} \end{array}$

Preuve 15.1.1 On remarque que pour des fonction complexes, dériver f = $re^{j(\omega t + \varphi)}$ revient à mutiplier f par $j\omega$. On obtient alors immédiatement toutes les formules précédentes en les exprimant bien sous la forme $\underline{u} = \underline{Z} \cdot \underline{i}$

Théorème 15.2 : MILLMAN

Le théorème de MILLMAN permet de calculer le potentiel d'un nœud

$$V_0 = \frac{\sum_k \frac{V_k}{Z_k}}{\sum_k \frac{1}{Z_k}}$$



(3.5)

Puissance 3.4.1

Définition 16: Puissance instantanée

La puissance instantanée est une fonction du temps :

$$(3.6) \mathcal{P}(t) = u(t)i(t)$$

En convention récepteur, c'est la puissance reçue par le dipôle. En convention générateur, c'est la puissance cédée par le dipôle.

Définition 17: Energie

(3.7) L'énergie est l'intégrale de la puissance :
$$\mathcal{E} = \int_{t_1}^{t_2} \delta \mathcal{E} = \int_{t_1}^{t_2} \mathcal{P}(t) \mathrm{d}t$$

Définition 18 : Puissance moyenne

On s'intéresse plus souvent à la puissance moyenne \mathcal{P}_m sur un intervalle de temps τ $\mathcal{P}_m = \frac{1}{\tau} \int_0^\tau \mathcal{P}(t) \mathrm{d}t$ En général, on prend $\tau = T$ la période d'une fonction sinusoïdale.

(3.8)
$$\mathcal{P}_m = \frac{1}{\tau} \int_0^\tau \mathcal{P}(t) dt$$

On definira la valeur moyenne d'une fonction du temps de cette même manière :

(3.9)
$$\langle u \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T u(t) \, \mathrm{d}t$$

Théorème 18.1 : Valeur efficace

La valeur efficace est la valeur continue qui fournirait la même energie pendant un

même intervalle de temps. Pour une tension u(t) = Ri(t):

(3.10)

$$U_{\rm RMS} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T u^2(t) dt}$$

La valeur efficace est donc la racine carrée de la moyenne du carré, en anglais Root $Mean\ Square\ (RMS).$

Preuve 18.1.1 Par définition de la valeur efficace, on doit avoir :

$$\mathcal{E} = U_{RMS} I_{RMS} \times T$$

$$\int_0^T u(t)i(t) dt = U_{RMS} \frac{U_{RMS}}{R} T$$

$$\int_0^T \frac{u^2(t)}{\cancel{R}} dt = \frac{U_{RMS}^2}{\cancel{R}} T$$

$$U_{RMS} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T u^2(t) dt}$$

Pour un régime sinusoidal, $u(t) = U \cdot \cos(\omega t)$, donc :

$$U_{\rm RMS} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T U^2 \cos^2(\omega t) dt} = \frac{U}{\sqrt{2}}$$

3.5 Filtres

Définition 19 : Fonction de transfert

La fonction de tranfert \underline{H} d'un quadripôle de tension d'entrée \underline{v}_e et de tension de sortie \underline{v}_s est définie par :

(3.12)

$$\underline{H} = \frac{\underline{v}_s}{\underline{v}_e}$$

Définition 20: Filtre

Un filtre est un quadripôle dont la fonction de tranfert dépend de la pulsation ω

3.5.1 Fonctions de transfert usuelles

1er ordre	Passe-bas	$\frac{H_0}{1+j\frac{\omega}{\omega_c}}$	$\omega_c = \frac{1}{RC}$
1	Passe-haut	$\frac{H_0}{1 - j\frac{\omega_c}{\omega}} = \frac{H_0 \frac{j\omega}{\omega_c}}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}}$	$\omega_c = \overline{RC}$
	Passe-bas	$\frac{H_0}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2 + j\frac{\omega}{\omega_0 Q}}$	
ordre	Passe-haut	$\frac{-\left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2 H_0}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2 + j\frac{\omega}{\omega_0 Q}}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ et
2e 01	Passe-bande	$\frac{H_0}{1 + jQ\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)}$	$Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{RC\omega_0}$
	Coupe-bande	$\frac{H_0 \left(1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2\right)}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2 + j\frac{\omega}{\omega_0 Q}}$	

3.5.2 Diagrammes de Bode

Définition 21: Gain et phase d'un quadripôle -

On peut écrire la fonction de transfert sous la forme polaire :

$$\underline{H}(\omega) = G(\omega)e^{j\varphi(\omega)}$$

On définit alors le gain $G(\omega)$ comme le rapport des amplitudes d'entrées et de sortie et la phase $\varphi(\omega)$ comme le déphasage entre ces mêmes signaux. Ainsi :

(3.13)
$$G(\omega) = \sqrt{\underline{H}\overline{H}} \qquad \tan \varphi = \frac{\mathrm{Im}\underline{H}}{\mathrm{Re}\underline{H}}$$

Définition 22 : Diagramme de Bode

Le diagramme de Bode d'un quadripôle est l'ensemble des deux tracés en fonction de $\log(\omega)$:

- $\bullet\,$ du gain en décibel $G_{\mathrm{dB}} = 20 \log(G(\omega))$
- de la phase $\varphi(\omega)$

(ATTENTION)

Il est souvent commode d'avoir recours à une variable réduite comme $x = \frac{\omega}{\omega_0}$ où ω_0 est une constante qui permet de simplifier les calculs

Définition 23 : Pulsation de coupure à -3 dB

La pulsation de coupure ω_c correspond à la valeur de la pulsation pour laquelle le gain maximum G_{\max} est divisé par $\sqrt{2}$:

(3.14)
$$G(\omega_c) = \frac{G_{\text{max}}}{\sqrt{2}}$$

Chapitre 4

Mécanique du Point

Méthode

Formules Usuelles

Intéractions fondamentales

Force Gravitationnelle $\vec{F}_{A \to B} = -\mathcal{G} \frac{m_A m_B}{r^2} \vec{u}_r$

Force Électrostatique $\vec{F}_{A \to B} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q_a q_b}{r^2}$

Forces usuelles

Poids $\vec{P} = m\vec{g}$

Force de LORENTZ $\vec{F} = q(\vec{E} + \vec{v} \wedge \vec{B})$ Force de Rappel $\vec{F} = k(l - l_0)\vec{u}_{\mathrm{ressort}}$

Énergies usuelles

Energie potentielle générale $E_p(A) - E_p(B) = W_{A \to B}$

Energie potentielle gravitationnelle $E_p = -\mathcal{G} \frac{m_A m_B}{r_{AB}}$

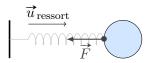
Energie potentielle de pesanteur

Energie cinétique $E_c=rac{1}{2}mv^2$ Energie potentielle élastique $E_{p,e}=rac{k(l-l_0)^2}{2}$

Étude cinétique 4.1

Définition 24 : Force de Rappel

Cette force est déterminée expérimentalement, au voisinage d'une longueur d'équilibre l_0 , par :



 $(4.1) \vec{F} = -k(l - l_0) \vec{u}_{\text{ressort}}$

FIGURE 4.1 – Force de rappel d'un ressort

4.2 Loi de la quantité de mouvement

Définition 25 : Quantité de mouvement

Un point M de masse m de vecteur vitesse \overrightarrow{v} possède une quantité de mouvement définie par la formule :

Théorème 25.1

La quantité de mouvement d'un système Σ fermé de centre d'inertie G est

4.3 Approche Énergétique

Définition 26: Système conservatif

Un système conservatif est un système dont l'énergie mécanique $E_m = E_c + E_p$ est constante.

Définition 27 : Force conservative

C'est une force dont le travail entre deux points A et B ne dépend pas du chemin emprunté.

4.3.1 Puissance et travail

Définition 28 : Puissance d'une force

La puissance caractérise la contribution d'une force \overrightarrow{F} sur un objet en mouvement à une vitesse \overrightarrow{v} .

$$(4.4) \mathcal{P} = \vec{F} \cdot \vec{v}$$

Définition 29: Travail d'une force

Le travail est la somme des contributions d'une force \overrightarrow{F} sur un objet en mouvement :

(4.5)
$$\delta W = \mathcal{P} dt$$

$$= \vec{F} \cdot \vec{v} dt$$

$$= \vec{F} \cdot \vec{dl}$$

$$W = \int_{A}^{B} \vec{F} \cdot \vec{dl}$$

$$(4.6) W = \int_{A}^{B} \vec{F} \cdot \vec{d} \vec{d}$$

4.3.2 Énergie cinétique

Définition 30: Énergie cinétique

C'est la première énergie qu'on définit : $E_c = \frac{1}{2} m v^2 \label{eq:energie}$

(4.7)
$$E_c = \frac{1}{2} m v^2$$

Pour le théorème de la puissance cinétique, cf théorème 38.4 page 36. Le théorème de l'énergie cinétique a été vu en première année * :

Théorème 30.1 –

Il dérive de l'expression de l'énergie mécanique :

(4.8)
$$\frac{\mathrm{d}E_m(\Sigma)}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}E_c(\Sigma)}{\mathrm{d}t} + \underbrace{\frac{\mathrm{d}E_p(\Sigma)}{\mathrm{d}t}}_{\mathcal{P}_{\mathrm{action conservatives}}}$$

Théorème 30.2 : Théorème de l'énergie cinétique

On peut déduire du théorème précédent que

La variation d'énergie cinétique est égale à la somme des travaux des forces

$$E_c(B) - E_c(A)$$
 = $\sum_i W_{A \to B}(\vec{F}_i)$
 dE_c = $\delta W_{A \to B}$

(ATTENTION) Pour l'énergie cinétique, on prend toutes les forces en comptes. Conservatives ou non.

(4.9)

4.3.3 Énergie potentielle

Définition 31: Énergie potentielle

L'énergie potentielle dérivant d'action conservatives, on peut la définir ainsi, en définissant un point O comme l'origine :

 $[\]ast.~cf$ page 418 du livre Physique! de Jérôme Majou

(4.10)
$$E_p(M) = E_p(O) - W_{O \to M} \left(\overrightarrow{P} \right)$$
 En pratique, sur Terre, $E_p = mgh$

4.4 Forces centrales

Définition 32: Force centrale

Dans un référentiel \mathcal{R} donné, une force est centrale si elle pointe en permanence vers un point fixe de \mathcal{R} .

Un champ de force centrale newtonien est défini par

(4.11)

$$\vec{F}(r) = \frac{k}{r^2} \vec{u}_r$$

$$E_p(r) = \frac{k}{r}$$

Théorème 32.1 : Loi des aires

Une force centrale présente un moment nul, donc le moment cinétique d'un objet soumis exclusivement à une force centrale est constant d'après le Théorème du Moment Cinétique (TMC) (théorème 38.3 page 35).

La trajectoire est alors plane et vérifie :

(4.12a)

$$r^2\dot{\theta} = \frac{|\vec{\sigma}_O|}{m} = C$$

D'où on déduit, en définissant $\mathcal V$ comme étant la vitesse aréolaire d'un point de masse m:

(4.12b)

$$\mathcal{V} = \frac{\sigma_O}{2m} = \frac{C}{2}$$

Preuve 32.1.1 Les forces centrales ont un moment nul. Donc, d'après le TMC:

$$\frac{\mathrm{d}\vec{\sigma}_O}{\mathrm{d}t} = 0$$

Donc $\overrightarrow{\sigma}_O = \overrightarrow{constante}$. Or, par définition du moment cinétique (cf. équation (5.6) page 34):

$$\vec{\sigma}_O = m\overrightarrow{OM} \wedge \vec{v}$$

$$= mr\vec{u}_r \wedge (\dot{r}\vec{u}_r + r\dot{\theta}\vec{u}_r)$$

$$= mr^2\dot{\theta}\vec{u}_z$$

Théorème 32.2 : Lois de Kepler

Les trois lois de KEPLER ont été définies expérimentalement vers la fin du XVI^e siècle :

• Les planètes décrivent des trajectoires elliptiques dont l'un des foyers est le soleil

- Pendant un même intervalle de temps t, l'aire balayée par la trajectoire d'une planète est constante (loi des aires)
- La période T de révolution d'une planète est liée au demi grand axe a de sa trajectoire elliptique :

$$\frac{T^2}{a^3} = \frac{4\pi^2}{\mathcal{G} \, m_{\text{Soleil}}}$$

4.5 Dynamique en référentiel non galiléen

Définition 33: Référentiel galiléen

On dit qu'un référentiel $\mathcal R$ est galiléen si les intéractions physiques suffisent à justifier les mouvements

(Attention)

Cette définition limite la caractérisation d'un référentiel galiléen à la précision de nos expérimentations

Définition 34 : Mouvement relatif de deux référentiels

Le mouvement d'un référentiel \mathcal{R}' relativement à un autre référentiel \mathcal{R} est caractérisé par une vitesse de translation $(\overrightarrow{v}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}})$ et une vitesse angulaire de rotation $(\overrightarrow{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}})$.

Théorème 34.1 : Dérivation d'un vecteur dans deux référentiels

Si $\vec{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}}$ est le vecteur rotation de \mathcal{R} relativement à \mathcal{R} , alors la dérivée temporelle d'un vecteur \vec{x} est

$$\frac{\mathrm{d} \, \overrightarrow{x}}{\mathrm{d} t} \bigg|_{\mathcal{R}} = \left. \frac{\mathrm{d} \, \overrightarrow{x}}{\mathrm{d} t} \right|_{\mathcal{R}'} + \overrightarrow{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{x}$$

4.5.1 Loi de composition des vitesses

Théorème 34.2 : Composition des vitesses

La vitesse d'un point M s'exprime, dans un référentiel non galiléen \mathcal{R} en mouvement relativement à un autre référentiel \mathcal{R}' galiléen, par :

$$\overrightarrow{v}(M)_{\mathcal{R}} = \underbrace{\overrightarrow{v}(M)_{/\mathcal{R}'}}_{\text{vitesse de M dans }\mathcal{R}'} + \underbrace{\overrightarrow{v}(O')_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}}}_{\text{vitesse de }\mathcal{R}' \text{ dans }\mathcal{R}} + \underbrace{\overrightarrow{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{OM}}_{\text{rotation de }\mathcal{R}' \text{ dans }\mathcal{R}}$$

4.5.2 Loi de composition des accélérations

Théorème 34.3 : Composition des accélérations

L'accélération d'un point M s'exprime, dans un référentiel non galiléen \mathcal{R}' en mouve-

(4.16) ment relativement à un autre référentiel \mathcal{R} galiléen, par : $\vec{a}(M)_{\mathcal{R}} = \vec{a}(M)_{\mathcal{R}'} + \vec{a}(O')_{\mathcal{R}} + \frac{\mathrm{d}\vec{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}}}{\mathrm{d}t} \Big|_{\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{O'M} + \vec{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \left[\vec{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{O'M}\right] + 2\vec{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \vec{v}(M)_{\mathcal{R}'}$ Accélération de Coriolis

4.5.3 Forces d'inerties

Les forces d'inerties varient suivant le référentiel. On en distingue 4 :

 $\overrightarrow{F}_{\text{inertie}}^{\text{translation}} = -m \overrightarrow{a}(O)_{\mathcal{R}}$ Force d'inertie centrifuge $\overrightarrow{F}_{\text{inertie}}^{\text{centrifuge}} = m \, \omega_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}}^2 \, r \, \overrightarrow{u}_r$ Force d'inertie de rotation différentielle $\overrightarrow{F}_{\text{inertie}}^{\text{différentielle}} = -m \frac{\mathrm{d} \overrightarrow{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}}}{\mathrm{d} t} \wedge \overrightarrow{OM}$ Force d'inertie complémentaire de Coriolis $\overrightarrow{F}_{\text{inertie}}^{\text{coriolis}} = -2m \overrightarrow{\omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{v}(M)_{\mathcal{R}}$

Remarque : La force d'inertie de rotation différentielle est maintenant hors-programme, car on ne se place que dans des cas où la rotation est uniforme.

Frottement solide

Théorème 34.4 : Lois du frottement solide

Les lois de COULOMB définissent la composante tangentielle \overrightarrow{T} en fonction du frottement solide et de la composante normale \overrightarrow{N} :

(4.17) $\begin{cases} \text{Statique} & \overrightarrow{T}_0 \leq \underbrace{f_0 \times \overrightarrow{N}}_{\text{coefficient de frottement statique}} \\ \text{Dynamique} & \overrightarrow{T} \stackrel{RSG}{=} \underbrace{f \times \overrightarrow{N}}_{\text{coefficient de frottement dynamiqu}} \end{cases}$

Chapitre 5

Mécanique du solide

5.1 Préambule

5.1.1 Dérivée d'un vecteur

Ce problème est courant quand on a les vecteurs $\overrightarrow{u_r}$ et $\overrightarrow{u_\theta}$ à dériver. Il suffit de les décomposer selon la base $\overrightarrow{u_x}, \overrightarrow{u_y}$ en utilisant les fonctions cosinus et sinus. On obtient alors :

(5.1) $\begin{cases} \frac{\mathrm{d}(\overrightarrow{u_r})}{\mathrm{d}\theta} = \overrightarrow{u_{\theta}} \\ \frac{\mathrm{d}(\overrightarrow{u_{\theta}})}{\mathrm{d}\theta} = -\overrightarrow{u_r} \end{cases}$ $D'où, \text{ en utilisant que } \frac{\mathrm{d}(\overrightarrow{u})}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}(\overrightarrow{u})}{\mathrm{d}\theta} \frac{\mathrm{d}\theta}{\mathrm{d}t}, \text{ le résultat } \overrightarrow{u} = \dot{\theta} \frac{\mathrm{d}\overrightarrow{u}}{\mathrm{d}t} \end{cases}$

5.1.2 Dérivée en coordonnées polaires

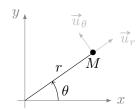


Figure 5.1 – Coordonées polaires

Théorème 34.5 : Vitesse et accélération en coordonées polaires

Soit $\overrightarrow{OM} = r \overrightarrow{u}_r$, comme représenté sur la figure 5.1.

(5.2) $\vec{v} = \dot{r}\vec{u}_r + r\dot{\theta}\vec{u}_{\theta} \qquad \vec{a} = \left(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2\right)\vec{u}_r + \left(2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta}\right)\vec{u}_{\theta}$

Preuve 34.5.1 Il suffit de dériver \overrightarrow{OM} :

$$\vec{v} = \dot{r} \vec{u}_r + r \frac{\mathrm{d} \vec{u}_r}{\mathrm{d}t}$$

$$= \dot{r} \vec{u}_r + r \frac{\mathrm{d} \theta}{\mathrm{d}t} \frac{\vec{u}_r}{\mathrm{d}\theta}$$

$$\vec{v} = \dot{r} \vec{u}_r + r \dot{\theta} \vec{u}_{\theta}$$

$$\vec{a} = \frac{\mathrm{d} \vec{v}}{\mathrm{d}t}$$

$$= \ddot{r} \vec{u}_r + \dot{r} \frac{\mathrm{d} \vec{u}_r}{\mathrm{d}t} + \left(\dot{r} \dot{\theta} + r \ddot{\theta}\right) \vec{u}_{\theta} + r \dot{\theta} \frac{\mathrm{d} \vec{u}_{\theta}}{\mathrm{d}t}$$

$$\vec{a} = \left(\ddot{r} - r \dot{\theta}^2\right) \vec{u}_r + \left(2\dot{r} \dot{\theta} + r \ddot{\theta}\right) \vec{u}_{\theta}$$

Théorème 34.6 : Relation de VARIGNON

Un moyen mnémotechnique de s'en souvenir : la formule de « Babar »

$$(5.3) \qquad \overrightarrow{\mathcal{M}_{\mathbf{B}}} = \overrightarrow{\mathcal{M}_{\mathbf{A}}} + \overrightarrow{\mathbf{B}}\overrightarrow{\mathbf{A}} \wedge \overrightarrow{\mathbf{R}}$$

Rappel : La quantité de mouvement $\overrightarrow{P} = m\overrightarrow{v}$ se conserve. Cette idée est souvent utile en mécanique.

5.2 **Définitions**

Définition 35 : Moment $\overrightarrow{\mathcal{M}}$ d'une force

On définit le moment $\overrightarrow{\mathcal{M}}$ (équivalent couple $\overrightarrow{\Gamma}$) d'une force \overrightarrow{F} appliquée en un point M sur un levier de centre O:

(5.4)
$$\overrightarrow{\mathcal{M}}_{\text{Moment}} = \overrightarrow{\Gamma}_{\text{Couple}} = \overrightarrow{OM} \wedge \overrightarrow{F}$$

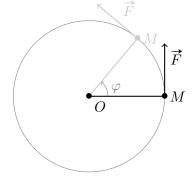


FIGURE 5.2 – Moment d'une

Définition 36: Torseur cinétique

(5.5) C'est un torseur tout simple
$$[\vec{\sigma}, \vec{p}]$$

$$\vec{\sigma}(B) = \vec{\sigma}(A) + \overrightarrow{BA} \wedge \vec{p} \qquad \text{d'où} \qquad \qquad \vec{\sigma}(B) = \vec{\sigma}(A) + \overrightarrow{BA} \wedge m\vec{v}$$

Rappel : La vitesse de rotation ω permet de déterminer la vitesse \overrightarrow{v} . Pour un solide en rotation autour d'un axe Δ :

D'après Varignon, on a
$$\overrightarrow{v}(M) = 0 + \overrightarrow{\omega}(\Sigma) \wedge \overrightarrow{OM}$$

D'où
$$\overrightarrow{\omega}(\Sigma) = \frac{\mathrm{d}\varphi}{\mathrm{d}t}\overrightarrow{u}_{\Delta}$$

Dans le mouvement précédent
$$v(M) = \omega \cdot OM rayon$$

Définition 37 : Moment cinétique $\vec{\sigma}_O$ -

Le moment cinétique caractérise le mouvement de rotation d'un point par rapport à un autre. Il suffit de prendre la relation de notre torseur précédent, appliqué en O sans mouvement :

$$= m\overrightarrow{OM} \wedge \overrightarrow{v}$$

 $(5.6) \qquad \overrightarrow{\sigma}_O = m\overrightarrow{OM} \wedge \overrightarrow{\sigma}_O$

FIGURE 5.3 – Moment cinétique

5.3 Théorèmes de Koënig

Théorème 37.1 : 1^e théorème de Koënig

C'est le torseur cinétique appliquée en A par rapport à G le centre du référentiel barycentrique :

(5.7)
$$\overrightarrow{\sigma}(A) = \overrightarrow{\sigma}_{Br} + \overrightarrow{AG} \wedge \overrightarrow{M}\overrightarrow{v}(G)$$
 Moment cinétique du référentiel barycentrique

Théorème 37.2 : 2^e théorème de Koënig

Une application du premier théorème à l'énergie cinétique :

(5.8)
$$E_{c,R} = E_{c,Br} + \frac{1}{2}M(\vec{v}(G))^2$$

5.4 Moment d'inertie

Le moment d'inertie d'un solide caractérise la répartition de la masse dans un solide.

Définition 38: Moment d'inertie

Le moment d'inertie d'un solide Σ par rapport à un axe Δ est :

(5.9)
$$J_{\Delta} = \iiint_{P \in \Sigma} d(P, \Delta)^2 dm = \iiint_{P \in \Sigma} d(P, \Delta)^2 \rho dV_P$$

Où $d(x, \Delta)^2$ est la distance à l'axe Δ d'un volume élémentaire dV de masse volumique ρ dans le solide Σ .

Théorème 38.1

On relie la vitesse de rotation d'un axe Δ du solide à J_{Δ} par

$$(5.10) \qquad \overrightarrow{\sigma} = J_{\underline{\Delta}} \cdot \omega \overrightarrow{u}_{\underline{\Delta}}$$

et on peut alors calculer l'énergie cinétique :



$$(5.11) E_c = \frac{1}{2} J_{\Delta} \cdot \omega^2$$

(5.12)

5.5 Théorèmes de dynamique

Ce sont les 3 théorèmes les plus importants.

Théorème 38.2 : Théorème de la Résultante Cinétique (TRC)

C'est en réalité le Principe Fondamental de la Dynamique (PFD) qu'on voit en terminale et en première, mais la version originale avec la quantité de mouvement.

$$\frac{\overrightarrow{dP_{R_g}}}{dt} = \overrightarrow{P_{\text{ext}}} \text{ est équivalent à } \sum \overrightarrow{F} = m\overrightarrow{a}$$

Théorème 38.3: Théorème du Moment Cinétique (TMC)

Pour un couple $\overrightarrow{\Gamma}_{\rm ext}(A)$ issu des forces extérieures appliquées en A et un moment cinétique $\overrightarrow{\sigma}(A)$ appliqué en un point A, on a :

(5.13a)
$$\frac{d\vec{\sigma}(A)}{dt} = \sum \vec{\Gamma}_{\text{ext}}(A)$$

Qu'on peut aussi écrire :

(5.13b)
$$\frac{d\vec{\sigma}(A)}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{\text{ext}}(A)$$

C'est un équivalent du PFD, mais qui prend en compte la rotation, c'est à dire le moment cinétique. Pour les définitions du moment d'une force et du moment cinétique, on se réfèrera à la formule (5.6). On est souvent amené à utiliser cette équation en conjonction avec l'équation (5.10) du moment d'inertie.

Théorème 38.4 : Théorème de la puissance cinétique

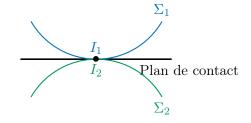
(5.14)

$$\frac{\mathrm{d}E_c}{\mathrm{d}t} = \sum_i P_i$$

Puissances des forces qui travaillent

5.6 Solides en contact

On définit la vitesse de glissement instantané entre deux solides Σ_1 et Σ_2 par :



(5.15)

$$\overrightarrow{v}_{ ext{glissement}} = \overrightarrow{v}(I_1) - \overrightarrow{v}(I_2)$$

Définition 39: Roulement sans glissement

- Deux conditions : $\bullet \ \overrightarrow{v}_{\rm glissement} = 0$ $\bullet \ \overrightarrow{\omega}_{/\Sigma_2}(\Sigma_1) \ {\rm est \ parallèle \ au \ plan \ de \ contact}$

Théorème 39.1 : Lois du frottement solide

Les lois de Coulomb définissent la composante tangentielle \vec{T} en fonction du frottement solide et de la composante normale \vec{N} :

(5.16)

Statique
$$\overrightarrow{T}_0 = \underbrace{f_0}_{\text{coefficient de frottement statique}} \times \overrightarrow{N}$$

Dynamique \overrightarrow{T} $\geq \underbrace{f}_{\text{coefficient de frottement textbf dynamique}}_{RSG} \times \overrightarrow{f}_{\text{coefficient de frottement textbf dynamique}}$

Chapitre 6

Optique

6.1 Optique géométrique

Méthode

Formules de conjugaison

Miroir
$$\frac{1}{\overline{SA'}} + \frac{1}{\overline{SA}} = \frac{2}{\overline{SC}}$$
$$\frac{1}{\overline{CA'}} + \frac{1}{\overline{CA}} = \frac{2}{\overline{CS}}$$
Lentille
$$\frac{1}{\overline{OA'}} - \frac{1}{\overline{OA}} = \frac{1}{\overline{OF'}}$$

Techniques

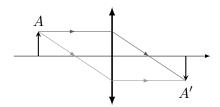
- $\bullet\,$ Les dessins miroirs peuvent être « développés » pour obtenir la représentation d'une lentille
- Règles de construction pour les dioptres et les miroirs
 - Un rayon passant par le centre n'est pas dévié
 - Un rayon incident parallèle à l'axe passe, après son passage par le système optique, par le foxer image
 - Un rayon passant par le foyer objet ressort parallèle à l'axe optique
 - Deux rayons parallèles à l'axe se croisent au foyer image
 - Deux rayons se croisants au foyer objet ressortent parralèles du système optique
- Ne pas oublier le principe de retour inverse de la lumière

6.1.1 Stigmatisme et aplanétisme

Définition 40: Système stigmatique

Un système optique est dit rigoureusement stigmatique pour le coupe de points (A; A') si tous les rayons issus de A passent par A' après avoir été déviés par le système.

Si A' est une tâche assez petite au lieu d'un point, on parle de stigmatisme approché



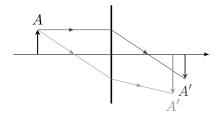
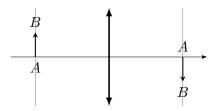


FIGURE 6.1 – Système rigoureusement stigmatique

FIGURE 6.2 – Système non stigmatique

Définition 41 : Système aplanétique

Soit (S) un système optique. Soient A et A' deux points de l'axe optique conjugués par (S) et soit B un point du plan transverse de A,. Le système est dit aplanétique pour A si B', le conjugué de B par (S), est dans le plan transverse de A'.



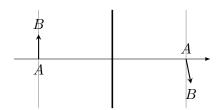


FIGURE 6.3 – Système rigoureusement aplanétique

FIGURE 6.4 – Système non aplanétique

Définition 42 : Conditions de Gauss -

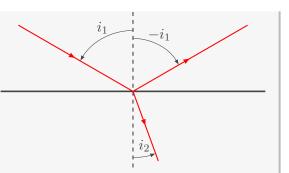
Les conditions de Gauss permettent de vérifier l'aplanétisme et le stigmatisme approchés :

- Les rayons lumineux font un angle petit avec l'axe du système On parle de rayons paraxiaux
- Les rayons lumineux rencontres les dioptres ou les miroirs au voisinage de leur sommet
- L'angle d'incidence des rayons sur les dioptres ou les miroirs est petit

6.1.2 Réflexion et réfraction

Théorème 42.1 : Loi de DESCARTES

La loi de DESCARTES stipule que l'angle de réflexion est le même que l'angle d'incidence. De plus, la loi permet de calculer l'angle du rayon réfracté:



(6.1)

 $n_1 \sin i_1 = n_2 \sin i_2$

6.2 Optique ondulatoire

Méthode

Définitions

Propriétés

$$s(M,t) = \operatorname{Re}\left(\underline{s(M,t)}\right) \qquad \qquad \phi(M) = \operatorname{arg}\left(\underline{a(M)}\right)$$

$$A(M) = \left|\underline{a(M)}\right| = \left|\underline{s(M,t)}\right| \qquad \mathcal{E} = \frac{1}{2}K \left|\underline{a(M)}\right|^2 = \frac{1}{2}K \left|\underline{s(M,t)}\right|^2$$

6.2.1 Modèle scalaire des ondes lumineuses

Définition 43: Onde Électromagnétique (OEM)

Une OEM est le couple $(\overrightarrow{E},\overrightarrow{B})$. C'est l'oscillation couplée du champ électrique \overrightarrow{E} et du champ magnétique \overrightarrow{B} .

Définition 44 : Vibration lumineuse

Le modèle ondulatoire de la lumière étant plus vieux que les OEMs, la vibration lumineuse s(M,t) est une composante quelconque du champ électromagnétique. C'est-à-dire que $s(M,t)=\overrightarrow{E}$ ou \overrightarrow{B} .

Théorème 44.1 : Superposition

On admet que la vibration lumineuse en un point M à l'instant t est la somme des toutes les vibrations lumineuses en ce point :

(6.2)
$$s(M,t) = \sum_{i} s_i(M,t)$$

Chemin optique

Définition 45: Chemin optique

Soit un rayon lumineux passant par les points M et N en un temps t_{MN} . Le chemin optique (MN) parcouru par la lumière est :

(6.3)
$$(MN) = c \cdot t_{MN}$$
 En milieu homogène où l'onde se déplace à une vitesse v , si MN est la distance

En <u>milieu homogène</u> où l'onde se déplace à une vitesse v, si MN est la distance parcourue, on a $t_{MN}=\frac{MN}{v}$.

Théorème 45.1 : Déphasage dû à la propagation

Soient deux point M et N de chemin optique (MN). Le **retard de phase** en N par rapport à la phase au point M est :

(6.4)
$$\varphi(N) = \varphi(M) + \frac{2\pi}{\lambda_0}(MN) = \varphi(M) + \frac{\omega}{c}(MN)$$

Preuve 45.1.1 Le retard en temps accumulé en N est de t_{MN} . Donc :

$$s(N,t) = \underbrace{s(M,t-t_{MN})}_{\textit{Vibration en }M,\,t_{MN} \textit{ secondes plus tôt}}$$

Donc:

$$A(N)\cos(\omega t - \varphi(N)) = A(M)\cos(\omega(t - t_{MN}) - \varphi(M))$$

Ce qui implique :

$$-\varphi\left(N\right) = -\omega t_{MN} - \varphi\left(M\right)$$

Or par définition de (6.3) : $t_{MN} = \frac{(MN)}{c}$, d'où :

$$\varphi(N) = \varphi(M) + \frac{\omega}{c}(MN)$$
$$= \varphi(M) + \frac{2\pi}{\lambda_0}(MN)$$

Avec
$$\lambda_0 = cT = c\frac{2\pi}{\omega}$$
 la longueur d'onde dans le vide.

Théorème 45.2 : Réflexion métallique

La lumière subit un déphasage de π lors de sa réflexion dans un matériau. Le chemin optique se voit modifié de $\frac{\lambda_0}{2}$:

(6.5a)
$$\varphi$$
 (Avant réflexion) = φ (Après réflexion) + π

(6.5b)
$$\varphi \text{ (Avant réflexion)} = \varphi \text{ (Après réflexion)} + \frac{\lambda_0}{2}$$

Trains d'onde

Le modèle de train d'onde considère une onde lumineuse comme un ensemble de trains d'ondes émis aléatoirement. Il y a donc, pour chaque train d'onde, un temps et une longueur « de cohérence » pendant lequel un autre train d'onde peut interférer.

Théorème 45.3 : Temps de cohérence

Les atomes émettent la lumière par trains d'ondes de durée limitée τ_c telle que :

$$(6.6) \Delta \nu \sim \frac{1}{\tau_c}$$

La durée moyenne des trains d'ondes est appelée temps de cohérence.

Définition 46 : Longueure de cohérence

La longueur de cohérence l_c est la distance que parcourt la lumière dans le vide pendant τ_c : $l_c = c \ \tau_c$ l_c représente la longueur moyenne d'un train d'onde.

$$(6.7)$$
 $l_c = c \ \tau_c$

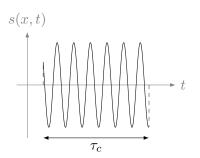
Éclairement et intensité

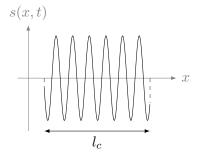
Les récepteurs de lumière (comme l'œil et les capteurs CCD) sont sensibles à une valeur moyenne de la puissance lumineuse qu'ils reçoivent. Il convient alors de définir l'éclairement pour décrire ce que l'on voit.

Définition 47 : Éclairement

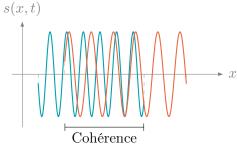
Les capteurs photo-sensibles ayant un taux de rafraîchissement lent relativement à la vitesse de la lumière et à sa pulsation ω , ils font une moyenne sur une période de la vibration reçue. C'est alors qu'on définit l'éclairement :

(6.8)
$$\mathcal{E} = K\langle s(M,t)^2 \rangle$$





- (a) Train d'onde dans le temps
- (b) Train d'onde dans l'espace



(c) Trains d'onde cohérents

FIGURE 6.5 – Trains d'onde dans le temps et dans l'espace

6.2.2 Superposition d'ondes lumineuses

Lumière monochromatique

Définition 48: Lumière monochromatique

La lumière monochromatique est la forme la plus idéale de vibration. Elle est « purement » sinusoïdale :

(6.9) $s(M,t) = A(M)\cos(\omega t - \varphi(M))$

Cette vibration présente une périodicité temporelle et une périodicité spatiale :

• Périodicité temporelle : caractérisée par la période T, la fréquence $\nu=\frac{1}{T}$, et la pulsation ω

$$\boldsymbol{\omega} = \frac{2\pi}{T}$$

• Périodicité spatiale : caractérisée par la longueur d'onde λ (période spatiale), le nombre d'onde $\sigma = \frac{1}{\lambda}$ (fréquence spatiale), et le module d'onde (pulsation spatiale) k:

$$k = \frac{2\pi}{\lambda}$$

On les relie avec la vitesse de propagation :

Pour la lumière dans le vide :

 $(6.10) \lambda_0 = cT$

Interférences

Prenons deux sources S_1 et S_2 , de vibrations respectives $s_1(M,t) = A_1(M) \cos(\omega_1 t - \varphi_1(M))$ et $s_2(M,t) = A_2(M) \cos(\omega_2 t - \varphi_2(M))$.

Théorème 48.1 : Formule de Fresnel

Pour le système ainsi définit, l'éclairement résultant d'interférences est donné par la **formule de Fresnel** :

$$s(M,t) = s_1(M,t) + s_2(M,t)$$

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_1 + \mathcal{E}_2 + 2\sqrt{\mathcal{E}_1\mathcal{E}_2}\cos(\varphi_2(M) - \varphi_1(M))$$
Nul si $\omega_1 \neq \omega_2$

Ainsi, le terme d'interférence $2\sqrt{\mathcal{E}_1\mathcal{E}_2}\cos\left(\varphi_2\left(M\right)-\varphi_1\left(M\right)\right)$ n'est valable que si :

- Les ondes 1 et 2 doivent être de même pulsation (i.e $\omega_1 = \omega_2$)
- Les sources S_1 et S_2 doivent être cohérentes
- Le déphasage ne doit pas dépasser la longueur de cohérence l_c
- Le déphasage doit être quasiment constant sur une durée du temps de réponse du détecteur utilisé

Preuve 48.1.1 On exprime l'éclairement total en M, $\mathcal{E}(M)$:

$$\mathcal{E}(M) = K \langle \left(s_1(M, t) + s_2(M, t) \right)^2 \rangle$$

$$= K \langle (s_1(M, t))^2 \rangle + K \langle (s_2(M, t))^2 \rangle + 2K \langle s_1(M, t) s_2(M, t) \rangle$$

$$= \mathcal{E}_1(M) + \mathcal{E}_2(M) + 2K \langle s_1(M, t) s_2(M, t) \rangle$$

Étudions ce deuxième terme $\mathcal{E}_{12}(M) = 2K\langle s_1(M,t)s_2(M,t)\rangle$:

$$\mathcal{E}_{12}(M) = 2KA_1(M)A_2(M)\langle\cos(\omega_1 t - \varphi_1(M))\cos(\omega_2 t - \varphi_2(M))\rangle$$

D'après la formule de trigonométrie (10.3) page 82 ($\cos a \cos b = \frac{1}{2} (\cos(a+b) + \cos(a-b))$):

$$\mathcal{E}_{12}(M) = \frac{1}{2} \times 2KA_{1}(M)A_{2}(M) \left(\left\langle \cos\left((\omega_{1} + \omega_{2})t - \varphi_{1}(M) - \varphi_{2}(M)\right)\right\rangle \right.$$
$$\left. + \left\langle \cos\left((\omega_{1} - \omega_{2})t - \varphi_{1}(M) + \varphi_{2}(M)\right)\right\rangle \right)$$

La valeur moyenne d'un cosinus étant nulle, on sait de plus que : $\langle \cos ((\omega_1 + \omega_2)t - \varphi_1(M) - \varphi_2(M)) \rangle = 0 \ car \ \omega_1 + \omega_2 \neq 0, \ et \ que \ \langle \cos ((\omega_1 - \omega_2)t - \varphi_1(M) + \varphi_2(M)) \rangle \neq 0 \Leftrightarrow \omega_1 - \omega_2 = 0.$

Si on considère que $\omega_1 - \omega_2 = 0$, alors le deuxième terme $\mathcal{E}_{12}(M)$ devient :

$$\mathcal{E}_{12}(M) = KA_{1}(M)A_{2}(M)\langle\cos\left(\varphi_{2}(M) - \varphi_{1}(M)\right)\rangle$$

$$= 2\sqrt{\frac{K}{2}}A_{1}(M)^{2}\sqrt{\frac{K}{2}}A_{2}(M)^{2}\langle\cos\left(\varphi_{2}(M) - \varphi_{1}(M)\right)\rangle$$

$$= 2\sqrt{\mathcal{E}_{1}(M)} \mathcal{E}_{2}(M)\langle\cos\left(\varphi_{2}(M) - \varphi_{1}(M)\right)\rangle$$

Comme précédemment, $\langle \cos \left(\varphi_2 \left(M \right) - \varphi_1 \left(M \right) \right) \rangle \neq 0 \Leftrightarrow \varphi_2 \left(M \right) - \varphi_1 \left(M \right)$ est constant.

Alors,
$$\langle \cos \left(\varphi_2 (M) - \varphi_1 (M) \right) \rangle = \cos \left(\varphi_2 (M) - \varphi_1 (M) \right)$$

Remarque: en complexe, ça va beaucoup plus vite.

Contraste

Définition 49 : Contraste, visibilité -

Sur une figure d'interférence, on appelle contraste ou visibilité le rapport :

(6.12)
$$C = \frac{I_{\text{max}} - I_{\text{min}}}{I_{\text{max}} + I_{\text{min}}}$$

Théorème 49.1

Le contraste est maximal lorsque $I_1 = I_2$ dans la formule de Fresnel (6.11)

6.2.3 Trous d'Young

Étudions le dispositif suivant : deux fentes (F_1) et (F_2) sont éclairées par une source S à l'infini formant un angle α_0 avec l'origine.

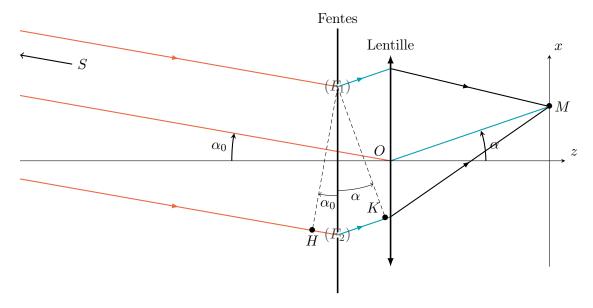


FIGURE 6.6 – Dispositif des trous de Young

Quelques remarques : Puisque M est dans le plan transversal du foyer de la lentille, on sait que les rayons de cette couleur sont parallèles avant de passer par la lentille.

De plus, la présence de la lentille F' impose que l'on soit dans les conditions de Gauss pour l'angle α (cf. définition 42 page 38 pour les conditions de Gauss). Ainsi, on peut écrire l'approximation

$$\alpha \approx \tan \alpha = \frac{x}{f'}$$

avec f' la distance focale de la lentille F'.

Pour nous aider dans les calculs, on note H et K les projetés orthogonaux de (F_1) . Calculons la différence de marche $\delta(M)$:

$$\delta(M) = (SF_2M) - (SF_1M)$$

= $(SH) + (HF_2) + (F_2K) + (KM) - ((SF_1) + (F_1M))$

Les chemins optiques en couleur se soustraient. Il nous reste :

$$\delta(M) = (HF_2) + (F_2K)$$

(ATTENTION) Il ne faut pas omettre de préciser pourquoi (KM) et (F_1M) sont identiques.

> En effet : H et (F_1) sont dans le même plan d'onde car ils viennent directement de Squi est à l'infini et qui émet une onde plane. Mais le plan contenant K et (F_1) n'est pas a priori un plan d'onde du fait que les ondes issues des fentes ne sont plus planes. Pour raisonner, on dira que l'onde issue de M est sphérique, donc après passage par la lentille, elle devient plane. Ainsi, (F_1) et K sont bien sur le même plan d'onde.

> Maintenant, en remarquant qu'on peut reporter les angles α et α_0 (cf. le schéma), les calculs de (HF_2) et (F_2K) se font facilement :

$$(HF_2) = n_{\text{air}} HF_2$$

$$= n_{\text{air}} a(-\sin \alpha_0)$$

$$= -n_{\text{air}} a \sin \alpha_0$$

$$\approx -n_{\text{air}} a \alpha_0$$

De même:

$$(F_2K) = n_{\text{air}} a \sin \alpha$$

 $\approx n_{\text{air}} a \alpha$
 $(F_2K) \approx n_{\text{air}} a \frac{x}{f'}$

On obtient donc le résultat :

(6.13a)
$$\delta(M) \approx n_{\text{air}} a \left(\frac{x}{f'} - \alpha_0\right)$$
(6.13b)
$$i = \frac{\lambda_0 f'}{n_{\text{air}} a}$$

Pour décrire au mieux ce que l'on observe, on définit l'ordre d'interférence.

Définition 50 : Ordre d'interférence

(6.14) L'ordre d'interférence
$$p(M)$$
 est défini par :
$$p(M) = \frac{\Delta \varphi(M)}{2\pi} = \frac{\delta(M)}{\lambda}$$

Théorème 50.1

Plus l'ordre d'interférence p est proche d'un entier $m \in \mathbb{Z}$, plus l'interférence est constructive, et plus il y a d'intensité lumineuse. À l'inverse, l'interférence est destructive en $m + \frac{1}{2}$.

6.2.4 Interféromètre de Michelson

L'interféromètre de MICHELSON est un exemple de dispositif interférométrique à division d'amplitude.

Configuration en lame d'air

Définition 51: Lame d'air

Dans le dispositif de MICHELSON, lorsque les miroirs M_1 et M_2 sont perpendiculaires, on dit que le dispositif est configuré en lame d'air.

 M_1' , le symmétrique de M_1 (cf. figure 6.7), est alors à une distance e de M_2 et forme une « lame d'air ».

Théorème 51.1

Pour un interféromètre de MICHELSON réglé en **lame d'air**, en utilisant les notations de la figure 6.7 page 47, on démontre les formules suivantes :

• Différence de marche :

 $\delta(M) = 2ne\cos i$

• Déphasage :

(6.15b) $\Delta \varphi(M) = \frac{4\pi ne \cos i}{\lambda_0}$

• Ordre d'interférences :

 $(6.15c) p(M) = \frac{2ne\cos i}{\lambda_0}$

Configuration en coin d'air

6.2.5 Diffraction

Terminer l'énoncé

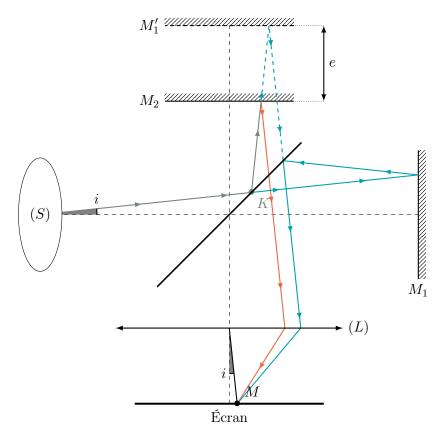


FIGURE 6.7 – Interféromètre de MICHELSON en la me d'air

Définition 52: Principe d'Huygens-Fresnel

Tout point P d'une surface Π issu d'une même source $\mathcal S$ agit comme une source secondaire d'amplitude proportionnelle à celle de la source.

La vibration lumineuse en un point donné est la somme des vibrations émises par l'ensemble des sources secondaires.

(6.16)
$$\underline{a(M)} = \mathscr{C}_0 \iint\limits_{P \in \Pi} \frac{a(P)}{PM} e^{i \overrightarrow{k_0} PM}$$

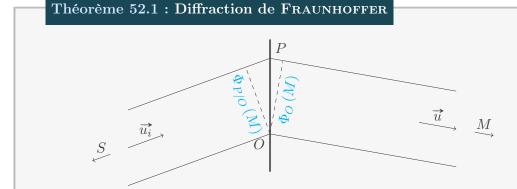


FIGURE 6.8 – Objet diffractant

(6.17)
$$\Phi_{P/O}(M) = -\frac{2\pi}{\lambda_0} (\vec{u} - \vec{u}_i) \cdot \overrightarrow{OP} + \underbrace{\arg(\underline{t}(p))}_{\text{Si l'objet est quelconque}}$$

En remaniant l'équation (6.16) d'Huygens-Fresnel avec cette nouvelle phase :

$$(6.18) \qquad \underline{a(M)} = \frac{\mathscr{C}_0}{OM} A(P) e^{i\Phi_O(M)} \iint \underline{t(P)} e^{-i\frac{2\pi}{\lambda_0} \left(\overrightarrow{u} - \overrightarrow{u}_i\right) \cdot \overrightarrow{OP}}$$

(Attention) Ne pas oublier le $\frac{2\pi}{\lambda_0}$!

6.2.6 Réseaux

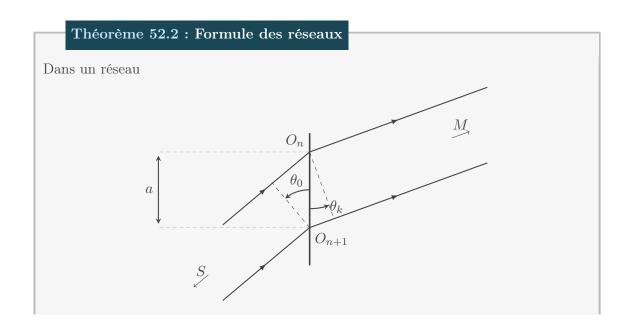


FIGURE 6.9 – Deux fentes ${\cal O}_n$ et ${\cal O}_{n+1}$ d'un réseau

(6.19)

$$\sin \theta_k - \sin \theta_0 = k \frac{\lambda_0}{a}$$

k est appelé ordre de diffraction

Démo de la formule des réseaux

Chapitre 7

Électromagnétisme

Méthode

Champ électrostatique

Pour trouver le champ \overrightarrow{E} :

- 1. Appliquer le théorème de Gauss
- 2. Appliquer les formule de Coulomb (7.2a)

7.1 Électrostatique

7.1.1 Loi de Coulomb

Définition 53: Force de COULOMB

C'est la force électromagnétique entre deux charges q_A et q_B

$$\vec{F} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q_A q_B}{r^2} \vec{u_r} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q_A q_B}{\|\vec{AB}\|^3}$$

Théorème 53.1

On peut définir la force de COULOMB comme $\overrightarrow{F}=q_B\overrightarrow{E}(B)$ où :

(7.2a)
$$\vec{E}(B) = \frac{q_A}{4\pi\varepsilon_0} \frac{\overrightarrow{AB}}{\|\overrightarrow{AB}\|^3}$$

Mais on retiendra:

(7.2b)
$$\vec{E}(M) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \iiint_V \rho \frac{\mathrm{d}V}{\|\overrightarrow{PM}\|^3} \qquad \rho(M) = \frac{\mathrm{d}Q(M)}{\mathrm{d}V}$$

$$= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \iint_S \sigma \frac{\mathrm{d}S}{\|\overrightarrow{PM}\|^3} \qquad \sigma(M) = \frac{\mathrm{d}Q(M)}{\mathrm{d}S}$$

$$= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{\mathscr{C}} \lambda \frac{\mathrm{d}l}{\|\overrightarrow{PM}\|^3} \qquad \lambda(M) = \frac{\mathrm{d}Q(M)}{\mathrm{d}l}$$

7.1.2 Propriétés du champ électrostatique

Théorème 53.2 : Principe de superposition

Soient n particules A_1, A_2, \dots, A_n immobiles dans l'espace.

Le champ électrostatique résultant est la somme des champs engendrés par ces particules :

(7.3)
$$\vec{E}(M) = \sum_{i=1}^{n} \vec{E}_{A_i}(M)$$

Théorème 53.3 : Symétries

Le champ \overrightarrow{E} est symétrique pour une distribution symétrique des charges. On en déduit que le champ \overrightarrow{E} est colinéaire aux plans de symétries des distributions des charges, et orthogonnal aux plans d'anti-symétrie.

7.1.3 Circulation du champ électrostatique

Théorème 53.4 : Circulation d'un champ

Soit q_A une charge située en A. Soit \overrightarrow{E}_A le champ électrostatique créé par q_A . La circulation de \overrightarrow{E}_A le long d'un chemin $C \to D$ est

(7.4a)
$$\mathscr{C}_{C\to D} = \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{AC} - \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{AD}$$

D'après le théorème de superposition, on peut dire que la circulation d'un champ créé par une distribution quelconque de charges est

(7.4b)
$$\mathscr{C}_{C\to D} = \sum_{i} \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{A_i C} - \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{A_i D}$$

La circulation de \vec{E} ne dépend donc pas du chemin emprunté, mais seulement des points de départs et d'arrivée. On va pouvoir définir un potentiel

Définition 54: Potentiel Electrostatique

Le potentiel V(M) en un point M est défini tel que $\mathscr{C}_{M \to N}(\overrightarrow{E}) = V(M) - V(N)$

$$\mathscr{C}_{M\to N}(\overrightarrow{E}) = V(M) - V(N)$$

Ainsi, potentiel électrostatique V(M) créé par une charge q_A en un point A est donné

 $V(M) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q}{PM} + \text{constante}$ (7.5)

Théorème 54.1 : Potentiel électrostatique

Le **potentiel électrostatique** V(M) est lié au champ $\overrightarrow{E}(M)$ par la relation :

$$(7.6) \overrightarrow{E} = -\overrightarrow{\operatorname{grad}} V$$

Pour un champ $\vec{E}(M)$ donné, V(M) n'est pas unique. (ATTENTION)

Théorème 54.2 : Energie potentielle

L'energie potentielle d'une charge ponctuelle q soumise à la force exercée par un champ \vec{E} de potentiel V est

$$(7.7) E_p(M) = qV(M)$$

Flux du champ électrostatique

Théorème 54.3 : Équation de Maxwell-Gauss

C'est la version intégrale de l'équation (Maxwell-Gauss).

Le flux de \vec{E} à travers la surface orientée d'un volume est proportionnelle à la charge contenue dans ce volume :

(7.8)
$$\oint \stackrel{\cdot}{\mathcal{E}} \cdot \overrightarrow{\mathrm{d}S} = \frac{Q_{\mathrm{int}}}{\varepsilon_0}$$

L'objectif est de trouver un volume tel que \overrightarrow{E} ne dépende d'aucune variable de l'intégrale $\iint \overrightarrow{dS}$. Par exemple, $\iint E \overrightarrow{u}_r \cdot \overrightarrow{dS}$, où on peut sortir $E \overrightarrow{u}_r$. En général, ce

théorème est très utile avec les symétries.

Ce sont des surfaces qu'on étudie avec le théorème de Gauss. Pas des volumes... (ATTENTION)

Dipôle électrostatique 7.1.5

Définition 55 : Dipôle électrostatique

On appelle dipôle electrostatique le système de deux charges ponctuelles opposées (q et -q) situées en deux points N et P tels que $\|\overrightarrow{NP}\|$ soit très petit devant les autres

Définition 56: Moment dipolaire

Le moment dipolaire p d'un dipôle est défini par : $\overrightarrow{p} = q\overrightarrow{NP}$

$$\overrightarrow{p} = q \overline{N} \overrightarrow{R}$$

(7.13)

FIGURE 7.1 – Moment dipolaire

Théorème 56.1 : Potentiel électrostatique d'un dipôle

Le potentiel électrostatique créé en M par un dipôle électrostatique est

(7.10)
$$V(M) = \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} \left(\frac{1}{MP} - \frac{1}{MN} \right)$$

Théorème 56.2 : Potentiel créé par un dipôle

En coordonnées cylindriques, pour un dipôle de moment dipôlaire p:

(7.11)
$$V(M) = \frac{p}{4\pi\varepsilon_0} \frac{\cos\theta}{r^2}$$

Théorème 56.3 : Champ électrique créé par un dipôle

En coordonnées cylindriques, pour un dipôle de moment dipôlaire p:

(7.12)
$$\vec{E}(M) = \frac{p}{4\pi\varepsilon_0} \frac{2\cos\theta \,\vec{u}_r + \sin\theta \,\vec{u}_\theta}{r^3}$$

 $\vec{F} = -q\vec{E}(N) + q\vec{E}(P)$

Théorème 56.4 : Force et moment d'un champ uniforme sur un dipôle

La résultante des forces qui s'exercent sur un dipôle electrostatique est

Quand le champ est uniforme,
$$\vec{E}(P) = \vec{E}(N)$$
, donc $\vec{F} = 0$, et la résultante des forces est nulle.

Il y a néanmoins un couple \mathcal{M}_0 qui s'applique sur le dipôle en son centre 0:

$$\mathcal{M}_{0} = q \left(\overrightarrow{OP} - \overrightarrow{ON} \right) \wedge \overrightarrow{E}$$

$$= q \overrightarrow{NP} \wedge \overrightarrow{E}$$

$$\mathcal{M}_{0} = \overrightarrow{p} \wedge \overrightarrow{E}$$

$$(7.14)$$

Le dipôle electrostatique va donc chercher à s'aligner avec le champ \vec{E} .

7.2 Magnétostatique

7.2.1 Champ magnétique

Définition 57 : Densité Volumique de Courant

La densité volumique de courant décrit le mouvement d'ensemble des particules de charges q passant à travers une surface élémentaire orientée $\mathrm{d}S_M$.

Pour une surface élémentaire dS décrite par son vecteur normal d \vec{S} , le courant électrique di à travers cette surface est relié à \vec{j} par

(7.15a)
$$di = \vec{j} \cdot d\vec{S}$$
 $i = \iint_{S} \vec{j} \cdot d\vec{S}$

Un courant électrique est un débit de charges électriques à travers une surface orientée. Si on note n le nombre de charges q par unité de volume :

$$(7.15b) \overrightarrow{j} = \rho \overrightarrow{v} = nq \overrightarrow{v}$$

Ou encore, la troisième définition qu'on peut déduire :

(7.15c)
$$d^2q(M,t) = \overrightarrow{j}(M,t) \cdot d\overrightarrow{S_M} dt$$

Théorème 57.1 : BIOT et SAVARD

La formules de BIOT et SAVART permet de calculer des champs \overrightarrow{B} de manière plus directe qu'avec les équations de Maxwell. La contribution au champ \overrightarrow{B} d'un circuit est

(7.16)
$$\vec{B}(M) = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint \frac{i \vec{dl} \wedge \overrightarrow{PM}}{\|\overrightarrow{PM}\|^3}$$

(Attention) Ce théorème est désormais hors-programme

Théorème 57.2 : Équation de MAXWELL-AMPÈRE

C'est la version intégrale de l'équation (Maxwell-Ampère).

Elle n'est valable que si le deuxième terme $\left(\frac{1}{c^2}\frac{\partial E}{\partial t}\right)$ est nul ou négligeable!

(7.17)
$$\oint_{\mathscr{C}} \vec{B} \cdot \vec{dl} = \mu_0 \ I_{\text{Enlac\'e}}$$

Définition 58: Force de LORENTZ

C'est la force subit par un charge q de vitesse \overrightarrow{v} dans des champs \overrightarrow{E} et \overrightarrow{B}

(7.18)
$$\vec{F}_{\text{LORENTZ}} = q\vec{E} + q\vec{v} \wedge \vec{B}$$

(ATTENTION)

Théorème 58.1 : Force de LAPLACE

On la revoit au théorème 63.5 page 63.

La force de LAPLACE existe sous deux formes, et on voit ici la forme intégrale qui caractérise les effets d'un champs \overrightarrow{B} sur un circuit, elle vient de la force de LORENTZ cf. équation (7.18) page 56

(7.19)
$$\vec{F}_{\text{LAPLACE}} = \int I \vec{dl} \wedge \vec{B}(M)$$

7.2.2 Dipôle Magnétique

Définition 59: Moment magnétique

Le moment magnétique $\overrightarrow{\mathcal{M}}$ d'une distribution de courant d'intensité I, de surface S et de vecteur normal \overrightarrow{n} est :

(7.20) $\overrightarrow{\mathcal{M}} = I S \overrightarrow{n}$ Son unité est en A · m²

Définition 60 : Dipôle magnétique —

Un dipôle magnétique est une distribution de courant tel que :

- $-\overrightarrow{M}$ non nul
- Mi non nui
 La taille caractéristique a est infiniment petite devant les autres longueurs

Action du dipôle magnétique sur l'extérieur

Théorème 60.1 : Potentiel vecteur et champ magnétique

Le potentiel vecteur créé par un dipôle en M est, en notant $\overrightarrow{r} = \overrightarrow{OM}$

(7.21)
$$\overrightarrow{A}(M) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\overrightarrow{\mathcal{M}} \wedge \overrightarrow{r}}{r^3}$$

Le champ magnétique créé par ce même dipôle en M est

(7.22)
$$\vec{B}(M) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{3\left(\vec{r} \cdot \vec{\mathcal{M}}\right) \vec{r} - r^2 \vec{\mathcal{M}}}{r^5}$$

(7.23)
$$= \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\mathcal{M}}{r^3} (2\cos\theta \vec{u}_r + \sin\theta \vec{u}_\theta)$$

Action d'un champ extérieur sur un dipôle magnétique

Théorème 60.2

Un dipôle magnétique de moment magnétique $\overrightarrow{\mathcal{M}}$ plongé dans un champ $\overrightarrow{B}_{\rm ext}$ est soumis à un couple de moment

$$(7.24) \qquad \overrightarrow{\Gamma} = \overrightarrow{\mathcal{M}} \wedge \overrightarrow{B}_{\text{ext}}$$

L'energie potentielle qui en résulte est :

$$(7.25) E_p = -\overrightarrow{\mathcal{M}} \cdot \overrightarrow{B}_{\text{ext}}$$

7.3 Équations de MAXWELL

7.3.1 Principe de conservation de la charge

Théorème 60.3 : Équation de conservation de la charge

Il n'existe aucun processus créant ou détruisant la charge électrique. Ce postulat donne lieu à l'**équation de conservation de la charge** :

$$(7.26) \qquad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \overrightarrow{j} = 0$$

7.3.2 Les équations de Maxwell

Ces 4 équations sont les plus importantes. À elles 4 elles permettent de retrouver intégralement le programme de première année.

Théorème 60.4 : Les Équations de MAXWELL

(Maxwell-Flux)

$$\operatorname{div} \vec{E} = \frac{\rho}{\varepsilon_0}$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0$$

$$\overrightarrow{\operatorname{rot}} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\overrightarrow{\operatorname{rot}} \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

Grâce aux formules de Stokes (Stokes) et d'Ostrogradski (Ostrogradski) de la page 88, on peut obtenir les versions intégrales des équations de MAXWELL. On a aussi la loi de Faraday (7.41) de la page 62.

Définition 61 : Célérité de la lumière dans le vide

On définit la célérité c de la manière suivante :

(7.27)
$$c = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \varepsilon_0}}$$
 C'est la vitesse de la lumière

Équations de propagation

Théorème 61.1 : Équation de d'Alembert

Dans le vide, en l'absence de charges $(\rho = 0 \text{ et } \overrightarrow{j} = \overrightarrow{0})$, les champs électrique et magnétique vérifient l'équation de d'Alembert

(7.28)
$$\Delta \vec{E} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} \qquad \Delta \vec{B} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{B}}{\partial t^2}$$

Preuve 61.1.1 Démontrons le cas pour \vec{B} , la démonstration pour \vec{E} est ana-

On part de l'équation (Maxwell-Ampère) :

$$\overrightarrow{\operatorname{rot}} \, \overrightarrow{B} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial \overrightarrow{E}}{\partial t}$$

Comme dans beaucoup de démonstration, on applique un deuxième rot

$$\overrightarrow{\operatorname{rot}}\left(\overrightarrow{\operatorname{rot}}\,\overrightarrow{B}\right) = \frac{1}{c^2}\overrightarrow{\operatorname{rot}}\left(\frac{\partial\overrightarrow{E}}{\partial t}\right)$$

On peut intervertir les opérateurs ∂ et \overrightarrow{rot} :

$$\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{B} = \frac{1}{c^2} \underbrace{\partial \overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{E}}_{\partial t}$$

Sachant que
$$\overrightarrow{rot} \overrightarrow{B} = \overrightarrow{\operatorname{grad}} \left(\operatorname{div} \overrightarrow{B} \right) - \operatorname{div} \left(\overrightarrow{\operatorname{grad}} \overrightarrow{B} \right)$$

$$\overrightarrow{\operatorname{grad}} \left(\overrightarrow{\operatorname{div}} \overrightarrow{B} \right) - \underbrace{\operatorname{div} \left(\overrightarrow{\operatorname{grad}} \overrightarrow{B} \right)}_{\Delta \overrightarrow{B}} = -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \overrightarrow{B}}{\partial t^2}$$

$$\Delta \overrightarrow{B} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \overrightarrow{B}}{\partial t^2}$$

Théorème 61.2 : Potentiels

Au champ électromagnétique $(\vec{E}(M,t), \vec{B}(M,t))$, on peut associer un couple de potentiels $(V(M,t), \vec{A}(M,t))$ tel que :

(7.29)
$$\begin{cases} \vec{B} = \overrightarrow{\operatorname{rot}} \vec{A} \\ \vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} - \overrightarrow{\operatorname{grad}} (V) \end{cases}$$

Preuve 61.2.1 Comme div $\vec{B} = 0$ (Équation 3 de Maxwell (Maxwell-Faraday)), on sait que \vec{B} est un champ rotationnel. Donc il existe \vec{A} tel que

$$\vec{B} = \overrightarrow{\text{rot}} \vec{A}$$

Maintenant, en prenant l'équation 2 de Maxwell (Maxwell-Flux), $\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{E} = -\frac{\partial \left(\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{A}\right)}{\partial t}$. En intervertissant les opérateurs, et en faisant tout passer à gauche :

$$\overrightarrow{\mathrm{rot}}\left(\overrightarrow{E} + \frac{\partial \overrightarrow{A}}{\partial t}\right) = \overrightarrow{0}$$

Donc on sait que $\vec{E} + \frac{\partial (\vec{A})}{\partial t}$ est un champ à gradient. D'où il existe V tel que

$$\overrightarrow{\text{grad}} V = \overrightarrow{E} + \frac{\partial \overrightarrow{A}}{\partial t}$$

7.3.3 Equations de Poisson et de Laplace

En <u>statique</u>, $\overrightarrow{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \vec{0}$, ce qui équivaut à l'existence d'un potentiel V(M) tel que $\overrightarrow{E} = -\overrightarrow{\text{grad}}(V)$ (c'est l'équation (7.6) qu'on voit en électrostatique page 53).

Théorème 61.3

En régime stationnaire, le potentiel électrique vérifie l'équation de Poisson :

(7.30)
$$\Delta V(M) + \frac{\rho(M)}{\varepsilon_0} = 0$$

(Attention) $\Delta V(M)$ est le <u>laplacien</u> de V(M). Ce n'est pas la variation Δ . Lorsqu'une zone est en plus vide de charge, $\rho(M)=0$ et l'équation devient l'équation

 $(7.31) \Delta V(M) = 0$

de LAPLACE:

Preuve 61.3.1 Il suffit d'injecter $\overrightarrow{E} = -\overrightarrow{\operatorname{grad}} V(M)$ à l'équation de MAXWELL-GAUSS (Maxwell-Gauss) page 58 :

(7.32) $\operatorname{div}\left(-\overrightarrow{\operatorname{grad}}V\right)(M) = \frac{\rho(M)}{\varepsilon_0}$ $Or, \ par \ définition, \ \operatorname{div}\left(-\overrightarrow{\operatorname{grad}}f\right) = -\Delta f.$

(ATTENTION) Le potentiel n'existe que quand $\overrightarrow{rot} \vec{E} = \vec{0}$. En général, c'est en statique ou en régime permanent. Mais écrire V(M,t) est absurde!

7.4 Énergie électromagnétique

Sur une particule chargée, la majorité des forces sont négligeables devant la force de LORENTZ. C'est ainsi qu'on peut appliquer le Théorème de la Résultante Cinétique (TRC) (équation (5.12) page 35)

Théorème 61.4 : Densité volumique de force

La densité volumique de force électromagnétique est :

(7.33a)
$$\overrightarrow{f}_V(M,t) = \rho(M,t)\overrightarrow{E}(M,t) + \overrightarrow{j}(M,t) \wedge \overrightarrow{B}(M,t)$$

Cette force est volumique, donc elle s'exerce sur les charges d'un volume dV tel que :

$$(7.33b) d\vec{F} = \vec{f}_V(M, t) dV$$

Preuve 61.4.1 On part de la force de LORENTZ (7.18) page 56 :

$$\overrightarrow{F}_{\text{Lorentz}} = q\overrightarrow{E} + q\overrightarrow{v} \wedge \overrightarrow{B}$$

En infinitésimal :

$$\mathrm{d}\vec{F}_{\mathrm{Lorentz}} = \mathrm{d}q\vec{E} + \mathrm{d}q\vec{v} \wedge \vec{B}$$

On injecte $dq = \rho dV$

$$\mathrm{d} \overrightarrow{F}_{\mathrm{LORENTZ}} = \left[\rho \overrightarrow{E} + \rho \overrightarrow{v} \wedge \overrightarrow{B} \right] \mathrm{d} V$$

$$\begin{split} \mathrm{d} \vec{F}_{\mathrm{Lorentz}} &= \left[\rho \vec{E} + \rho \vec{v} \wedge \vec{B} \right] \mathrm{d} V \\ D\text{'où la force volumique} : \vec{f}_{V} &= \rho \vec{E} + \vec{j} \wedge \vec{B} \end{split}$$

Définition 62: Puissance volumique

La puissance volumique cédée par le champ électrique à la matière est

 $\mathcal{P}_v(M,t) = \overrightarrow{j}(M,t)\overrightarrow{E}(M,t)$ (7.34)

Avec la loi d'Ohm locale (7.38) page 61 :

$$\mathcal{P}_V(M,t) = \frac{\overrightarrow{j}^2(M,t)}{\gamma}$$

Définition 63

Le vecteur de Poynting $\vec{\Pi}(M,t)$ est tel que l'énergie élextromagnétique traversant la surface \overrightarrow{dS} autour de M est :

 $d^2 U_{\rm em} = \overrightarrow{\Pi}(M, t) \cdot \overrightarrow{dS} \, dt$ (7.35)

On admet les expressions suivantes :

La densité volumique d'énergie électromagnétique est

 $u_{\rm em}(M,t) = \frac{\varepsilon_0 \vec{E}^2(M,t)}{2} + \frac{\vec{B}^2(M,t)}{2u_0}$ (7.36)

Le vecteur densité de courant d'énergie, ou vecteur de POYNTING est

 $\vec{\Pi}(M,t) = \frac{1}{u_0} \vec{E}(M,t) \wedge \vec{B}(M,t)$ (7.37)

Théorème 63.1 : Loi d'Ohm locale

Elle relie, en un point M, la densité volumique de courant $\overrightarrow{j}(M,t)$ au champ électrique E(M,t):

 $\vec{j}(M,t) = \gamma \vec{E}(M,t)$ (7.38)

Théorème 63.2 : Équation locale de Poynting

L'équation locale de POYNTING est un bilan d'énergie. Elle donne :

 $\frac{\partial u_{\mathrm{em}}}{\partial t}(M,t) + \operatorname{div} \overrightarrow{\Pi}(M,t) = -\left(\overrightarrow{j} \cdot \overrightarrow{E}\right)(M,t)$ (7.39)

Preuve 63.2.1 Le bilan d'énergie électromagnétique pour une surface $\mathcal S$ est :

(7.40)

$$\frac{\mathrm{d}U_{em}}{\mathrm{d}t} = -\mathcal{P}_{sortant} - \mathcal{P}_{perdue}$$

Exprimons ces grandeurs:

$$\mathcal{P}_{perdue} = \iiint \mathcal{P}_{V} dV$$

$$= \iiint \left(\overrightarrow{j} \cdot \overrightarrow{E} \right) dV$$

$$\mathcal{P}_{sortant} = \oiint \overrightarrow{\Pi} \cdot d\overrightarrow{S}_{P}$$

$$= \iiint \operatorname{div} \left(\overrightarrow{\Pi} \right) dV$$

$$\frac{dU_{em}}{dt} = \frac{d}{dt} \iiint u_{em} dV$$

$$= \iiint \frac{\partial u_{em}}{\partial t} dV$$

ce qui nous donne, pour un volume d'intégration \mathcal{V}_M quelconque :

$$\iiint\limits_{\mathcal{V}_{M}} \frac{\partial u_{em}}{\partial t} \mathrm{d}V + \iiint\limits_{\mathcal{V}_{M}} \mathrm{div}\left(\overrightarrow{\Pi}\right) \mathrm{d}V = \iiint\limits_{\mathcal{V}_{M}} - \left(\overrightarrow{j} \cdot \overrightarrow{E}\right) \mathrm{d}V$$

d'où le résultat.

7.5 Induction

Théorème 63.3 : Loi de FARADAY

Elle caractérise la force électromotrice e induit par un flux Φ_B

(7.41)

$$e = \oint_{\mathcal{S}} \overrightarrow{E} \overrightarrow{dl} = -\frac{\mathrm{d}\Phi_B}{\mathrm{d}t}$$

7.5.1 Loi d'Ohm généralisée

Théorème 63.4

On considère un conducteur formé d'un fil de longueur L, de section s, constitué d'un matériau dont la conductivité électrique est γ , est branché entre un point A et un deuxième point B. La loi d'Ohm pour ce conducteur, dite généralisée, donne :

(7.42)
$$V(A,t) - V(B,t) = R i + \overbrace{\frac{\mathrm{d}\Phi_B}{\mathrm{d}t}}^{C}$$

avec
$$R = \frac{L}{\gamma s}$$
.

C'est bien sûr l'équation 3.2 de la page 19.

Preuve 63.4.1

On part de

$$\int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \overrightarrow{E}(M,t) \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M} = -\int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \overrightarrow{\operatorname{grad}} \left(V\right) \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M} - \int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \frac{\partial \overrightarrow{A}}{\partial t} \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M}$$

D'après la définition du $\overrightarrow{\text{grad}}$,

$$-\int\limits_{M\in\Gamma_{AB}}\overrightarrow{\operatorname{grad}}\left(V\right)\cdot\operatorname{d}\overrightarrow{l}_{M}=-\left(V(B,t)-V(A,t)\right)=V(A,t)-V(B,t)$$

D'autre part, avec la loi d'Ohm locale (équation 7.38 page 61),

$$\int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \overrightarrow{E}(M,t) \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M} = \int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \frac{1}{\gamma} \overrightarrow{j}(M,t) \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M}$$

$$= \int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \frac{Rs}{L} \overrightarrow{j}(M,t) \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M}$$

Si on reprend la définition de \overrightarrow{j} de l'équation (7.15c) (définition 57 page 55), et qu'on prend $\overrightarrow{dl_M} = \overrightarrow{d\tau_M} \overrightarrow{dl_M}$ ($\overrightarrow{d\tau_M}$ est orienté dans le sens de \overrightarrow{j}):

$$\int\limits_{M\in\Gamma_{AB}} \overrightarrow{E}(M,t)\cdot \mathrm{d}\overrightarrow{l}_{M} = Ri = \left[V(A,t) - V(B,t)\right] - \int\limits_{M\in\Gamma_{AB}} \frac{\partial\overrightarrow{A}}{\partial t}\cdot \mathrm{d}\overrightarrow{l}_{M}$$

$$En \ approximant : -\int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \frac{\partial \overrightarrow{A}}{\partial t} \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M} = -\int\limits_{M \in \Gamma_{AB}} \frac{\partial \overrightarrow{A}}{\partial t} \cdot \operatorname{d} \overrightarrow{l}_{M} = -\frac{\operatorname{d} \Phi_{B}}{\operatorname{d} t} = e \ d'où$$

$$V(A,t) - V(B,t) = Ri - e$$

La force de Laplace est la résultante des forces du champ magnétique $\overrightarrow{B}(M)$ sur des charges en M

Théorème 63.5 : Force de Laplace

$$\overrightarrow{\mathrm{d}F}_{v \; \mathrm{Laplace}} = \overrightarrow{j}(M) \wedge \overrightarrow{B}(M)$$

Cette force est bien volumique, car elle s'exprime en fonction de $\vec{j}(M)$. On retiendra surtout :

(7.43)
$$\overrightarrow{\mathrm{d}F}_{\mathrm{Laplace}} = I \overrightarrow{\mathrm{d}l} \wedge \overrightarrow{B}(M)$$

(ATTENTION)

I et \overrightarrow{dl} doivent être colinéaires

7.5.2 Auto-induction

Définition 64: Inductance propre

Pour un circuit électrique fixe et <u>indéformable</u> par couru par un courant d'intensité i(t) crée un flux propre $\Phi_p(t)$ proportionnel à i(t) dans les conditions d'ARQS

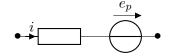
(7.44)

$$\Phi_p(t) = L\,i(t)$$

Cette relation définit L, le coefficient d'inductance propre du circuit.

Remarque : Dans la loi d'OHM vu précédemment (cf. équation (7.42) page 62), on peut prendre, en l'absence d'un champ magétique extérieur, $-e = \frac{\mathrm{d}\Phi_p}{\mathrm{d}t} = L\frac{\mathrm{d}i}{\mathrm{d}t}$, et alors :

$$V_A - V_B = Ri + L\frac{\mathrm{d}i}{\mathrm{d}t}$$



7.5.3 Inductance mutuelle

Théorème 64.1 : Inductance mutuelle entre deux circuits

Pour deux circuits 1 et 2 parcourus respectivements par les courants $i_1(t)$ et $i_2(t)$, l'inductance mutuelle M d'un circuit sur un autre est proportionnelle à $i_*(t)$:

(7.45)

$$\begin{cases} \Phi_{1\to 2}(t) = M \, i_1(t) \\ \Phi_{2\to 2}(t) = M \, i_2(t) \end{cases}$$

On admettra le théorème de Neumann qui donne

(7.46)

$$M_{1\to 2} = M_{2\to 1} = M$$

7.5.4 Force electomotrice induite

Définition 65: Champ électromoteur -

Lorsqu'on déplace un conducteur à une vitesse \overrightarrow{v} dans un champ magnétique \overrightarrow{B}_0 stationnaire, il crée un champ électrique électromoteur \overrightarrow{E}_m

(7.47)

$$\vec{E}_m(M,t) = \vec{v}(M,t) \wedge \vec{B}_0(M)$$

Théorème 65.1 : Force électromotrice induite

La force électromotrice e_{AB} induite par \overrightarrow{E}_m est, comme dans l'équation (7.41) de FARADAY :

(7.48)

$$e_{AB} = \int_{M \in \Gamma_{AB}} \vec{E}_m(M, t) \cdot \vec{\mathrm{d}l}_M$$

7.6 Propagation et rayonnement

Méthode

Relations de structure

$$\vec{B} = \frac{1}{c} \vec{u} \wedge \vec{E}$$

$$c \vec{B} \wedge \vec{u} = \vec{E}$$

Relations de Passage

$$E_2(A,t) - E_1(A,t) = \frac{\sigma(A,t)}{\varepsilon_0} \overrightarrow{n}_{\text{sortant}}$$
$$B_2(A,t) - B_1(A,t) = \mu_0 \overrightarrow{j}(A,t) \wedge \overrightarrow{n}_{\text{sortant}}$$

7.6.1 Dans le vide

On se place dans une zone où il n'y a <u>ni charge, ni courant</u>. C'est à dire que $\rho = 0$ et alors $\overrightarrow{j} = 0$. Lorsqu'on reprend les équations de MAXWELL, les équations (Maxwell-Gauss) et (Maxwell-Ampère) sont modifiées :

$$\begin{aligned}
\operatorname{div} \vec{E} &= 0 \\
\operatorname{div} \vec{B} &= 0
\end{aligned}$$

$$\operatorname{rot} \vec{E} &= -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\operatorname{rot} \vec{B} &= \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

Onde Plane Progressive

Définition 66: Onde plane

Une onde plane est une solution non constante de l'équation de d'Alembert qui prend des valeurs uniformes sur les plans perpendiculaires à une direction \overrightarrow{k} .

Une onde plane de pulsation ω se décrit de la manière suivante :

(OP)
$$U(M,t) = f\left(\vec{k} \cdot \overrightarrow{OM} - vt\right) + g\left(\vec{k} \cdot \overrightarrow{OM} + vt\right)$$

Définition 67: Onde plane progressive -

Une onde progressive est une solution de l'équation de d'Alembert qui s'écrit sous la forme U(z,t)=f(z-vt). Elle se propage dans le sens positif de l'axe Oz

La forme générale d'une Onde Plane Progressive (OPP) de pulsation ω se propageant uniquement selon une direction \overrightarrow{k} est :

(**OPP**)
$$U(M,t) = f\left(\overrightarrow{k} \cdot \overrightarrow{OM} - vt\right)$$

(7.49)

Obtenir la solution des équations de d'Alembert du théorème 61.1 permet de trouver la forme générale d'une onde. C'est ainsi qu'on peut déterminer la forme d'une OPP électromagnétique :

Théorème 67.1 : Onde électromagnétique

La forme générale d'une Onde Plane Progressive (OPP) se propageant dans le vide dans la direction de \overrightarrow{u}_z est :

$$\vec{E}(M,t) = \begin{pmatrix} f_x(z-ct) \\ f_y(z-ct) \\ 0 \end{pmatrix} \qquad \vec{B}(M,t) = \begin{pmatrix} -\frac{1}{c}f_x(z-ct) \\ \frac{1}{c}f_y(z-ct) \\ 0 \end{pmatrix}$$

On remarque que la composante en \vec{u}_z des champs \vec{E} et \vec{B} sont nulles. Les champs \vec{E} et \vec{B} , qui sont donc perpendiculaires à la propagation de l'onde, sont dis **transversaux**. L'onde est appelée **transversale**

Preuve 67.1.1 Une OPP doit vérifier l'équation de d'Alembert comme on l'a vu au théorème 61.1 page 58. Donc pour une onde se propageant selon \overrightarrow{u}_z , \overrightarrow{E} et \overrightarrow{B} sont de la forme :

$$\vec{E}(M,t) = \begin{pmatrix} f_x(t - \frac{z}{c}) \\ f_y(t - \frac{z}{c}) \\ f_z(t - \frac{z}{c}) \end{pmatrix} \qquad \vec{B}(M,t) = \begin{pmatrix} h_x(t - \frac{z}{c}) \\ h_y(t - \frac{z}{c}) \\ h_z(t - \frac{z}{c}) \end{pmatrix}$$

L'équation de Maxwell-Gauss (Maxwell-Gauss) (la version où $\rho=0$ car dans

66

le vide il n'y a pas de charge) donne :

Et nécessairement, $\frac{\partial f_z(t-\frac{z}{c})}{\partial z}=0$ implique que f_z est constante. Donc f_z est nulle. De même, l'équation de MAXWELL-Flux nous donne que h_z est nulle.

Avec l'équation de MAXWELL-FARADAY (Maxwell-Faraday), on trouve finalement que

$$\frac{1}{c}f_y' = -h_x'$$

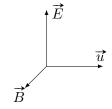
$$\frac{1}{c}f_x' = h_y'$$

Et on obtient les équations de propagation d'une onde électromagnétique.

Théorème 67.2 : Relations de structure

On structure les OPPs de la manière suivante :

- Le trièdre $(\vec{u}, \vec{E}, \vec{B})$ est direct La famille $(\vec{u}, \vec{E}, \vec{B})$ est orthogonale
- $\bullet \|\vec{B}\| = \frac{\|\vec{E}\|}{\|\vec{E}\|}$



Qui peuvent se résumer dans les relations de structure :

$$\vec{B} = \frac{1}{c} \vec{u} \wedge \vec{E}$$
 $c \vec{B} \wedge \vec{u} = \vec{E}$

(7.50)

Onde Plane Progressive Monochromatique

Une Onde Plane Progressive Monochromatique (OPPM) de pulsation ω se décrit de la manière suivante:

(OPPM)
$$U(M,t) = U_0 \cos \left(\omega t - \vec{k} \cdot \overrightarrow{OM} - \varphi_0\right)$$

Définition 68 : Vitesse de Phase

Une Onde Plane Progressive Monochromatique (OPPM) se propage selon une direction \overrightarrow{u} =

$$(7.51) \qquad \frac{\overrightarrow{k}}{\|\overrightarrow{k}\|}. \text{ On définit sa vitesse de phase :}$$

$$v_{\varphi} = \frac{\omega}{k}$$

Remarque: Dans le vide, $v_{\varphi} = c$, donc $k = \frac{\omega}{c}$.

Notation complexe

Opérateurs	Maxwell
$\frac{\partial}{\partial t} \bullet \Leftrightarrow i\omega \times \bullet$	(Maxwell-Gauss) $-i\vec{k}\cdot\vec{\underline{E}} = \frac{\rho}{\varepsilon_0} = 0$
$ \overrightarrow{\operatorname{grad}} \underline{U} \Leftrightarrow -i \overrightarrow{k} \times \underline{U} $	(Maxwell-Flux) $-i \vec{k} \cdot \vec{B} = 0$
$\frac{\operatorname{div} \vec{\underline{U}}}{\vec{U}} \Leftrightarrow -i \vec{k} \cdot \underline{\vec{U}}$	(Maxwell-Faraday) $-i\vec{k} \wedge \underline{\vec{E}} = -i\omega \underline{\vec{B}}$
$\overrightarrow{\operatorname{rot}}\overrightarrow{\underline{U}} \Leftrightarrow -i\overrightarrow{k}\wedge\overrightarrow{\underline{U}}$	(Maxwell-Ampère) $-i\vec{k} \wedge \underline{\vec{B}} = \mu_0 \underline{\vec{j}} + i\omega \frac{1}{c^2} \underline{\vec{E}}$

Théorème 68.1 : Relations de structure d'une OPPM

De même que les relations de structure (7.50) d'une OPP, on obtient rapidement, avec la forme complexe des équations de MAXWELL :

(7.52)
$$\vec{B} = \frac{\vec{k} \wedge \vec{E}}{\omega} \qquad \vec{E} = -\frac{c^2}{\omega} \vec{k} \wedge \vec{B}$$

Preuve 68.1.1 D'après l'équation (Maxwell-Faraday) en complexes ($\underline{en\ prenant}$ la partie réelle) :

$$i\vec{k}\wedge\vec{E}=i\omega\vec{B}$$

Il vient immédiatement :

$$i\frac{1}{\omega}\vec{k} \wedge \vec{E} = i\vec{B}$$

$$\vec{B} = \frac{\vec{k} \wedge \vec{E}}{\omega}$$

De même, en partant de l'équation (Maxwell-Ampère) en complexes (et toujours en prenant la partie réelle) :

$$i\vec{k} \wedge \vec{B} = -i\omega \frac{1}{c^2}\vec{E}$$

Qui donne, immédiatement :

$$\begin{split} \emph{\i} \frac{c^2}{\omega} \, \overrightarrow{k} \wedge \overrightarrow{B} &= -\emph{\i} \overrightarrow{E} \\ \overrightarrow{E} &= -\frac{c^2}{\omega} \, \overrightarrow{k} \wedge \overrightarrow{B} \end{split}$$

Ces équations sont homolgues à celles vues précédemment, car $k=\frac{\omega}{c}$

Polarisation

On considère une OPP transverse, donc qui s'écrit :

(7.53)
$$\vec{E}_0 = \vec{E}_{0x} \cos(\omega t - kz) + \vec{E}_{0y} \cos(\omega t - kz - \varphi)$$

On appelle onde polarisée rectilignement une onde sous la forme

(7.54)
$$\vec{E} = E_0(\cos\alpha \vec{u}_x + \sin\alpha \vec{u}_y) \cos(\omega t - kz)$$

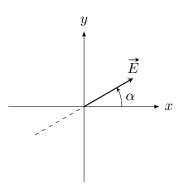


FIGURE 7.2 – Polarisation rectiligne

7.6.2 Propagation dans un plasma

Définition 69 : Plasma

Un **plasma** est un conducteur constitué d'ions et d'électrons pour une charge globale neutre. Les conditions suivantes soient vérifiées

- Les ions positifs sont immobiles
- Il est peu dense, c'est à dire qu'on néglige les interactions électromagnétiques.

Théorème 69.1 : Densité volumique de courant

Il existe dans le plasma une densité volumique de courant :

(7.55)
$$\underline{\vec{j}} = -i\frac{n_0 e^2}{m\omega} \underline{\vec{E}}(M, t)$$

Preuve 69.1.1 Si on note \overrightarrow{f}_e et \overrightarrow{f}_m respecivement les forces de LORENTZ électrostatique et magnétostatique, alors on remarque que :

$$\frac{f_m}{f_e} = \frac{\| - e \vec{v} \wedge \vec{B} \|}{\| - e \vec{E} \|}$$
$$\sim \frac{v}{c}$$

Or v est la vitesse de l'electron dans le milieu, et $v \ll c$ car l'électron est dit « non relativiste ». Donc $f_m \ll f_e$, et on peut négliger f_e dans un PFD :

$$m_e \frac{\mathrm{d} \vec{v}}{\mathrm{d}t} \approx -e \vec{E}(M, t)$$

On passe en notation complexe, et le mouvement d'oscillation de l'électron est $\vec{v} = \vec{v}_0 \exp(i\omega t)$. D'où la nouvelle expression du PFD:

$$m_e(i\omega)\underline{\vec{v}} \approx -e\vec{E}(M,t)$$

soit

$$\underline{\vec{v}} = i \frac{e}{m_e \omega} \vec{E}(M, t)$$

Et on obtient \overrightarrow{j} avec $\overrightarrow{j} = -n_0 e \overrightarrow{v}$

On peut donc définir une pulsation plasma ω_p

Définition 70: Pulsation plasma

On définit la pulsation plasma par

(7.56a)
$$\omega_P = \sqrt{\frac{n_0 e^2}{m\varepsilon_0}}$$

Et alors :

(7.56b) Et alors:
$$\underline{\vec{j}} = -i\frac{n_0 e^2}{\omega m} \underline{\vec{E}} = -i\varepsilon_0 \frac{\omega_p^2}{\omega} \underline{\vec{E}}$$

Théorème 70.1 : Relation de dispersion

Dans un plasma, on établit une relation de dispersion :

(7.57)
$$k^2 = \frac{1}{c^2} \left(\omega^2 - \omega_P^2 \right)$$

Preuve 70.1.1 On utilise les equations (Maxwell-Faraday) et (Maxwell-Ampère) en complexes, ainsi que la formule du double produit vectoriel (10.5a) page 84. On part de l'équation de MAXWELL (Maxwell-Faraday), à laquelle on effectue le

produit vectoriel par $-i \overrightarrow{k}$ des deux cotés :

D'où :

$$ik^2 \vec{E} = \omega \vec{k} \wedge \vec{B}$$

On injecte l'équation de MAXWELL (Maxwell-Ampère) :

$$ik^{2}\vec{E} = \omega \left(\mu_{0}\vec{j} + i\omega\varepsilon_{0}\mu_{0}\vec{E}\right)$$

D'après l'équation (7.56b) de la définition précédente : $\overrightarrow{\underline{j}} = -i\varepsilon_0 \frac{\omega_p^2}{\omega} \overrightarrow{\underline{E}}$

$$ik^{2}\vec{E} = \omega \left(-i\mu_{0}\varepsilon_{0} \frac{\omega_{p}^{2}}{\omega}\vec{E} + i\omega\varepsilon_{0}\mu_{0}\vec{E} \right)$$
$$k^{2} = \varepsilon_{0}\mu_{0} \left(\omega^{2} - \omega_{p}^{2} \right)$$

$$D'où k^2 = \frac{1}{c^2} \left(\omega^2 - \omega_P^2 \right)$$

Vitesse de phase et dispersion

Définition 71 : Vitesse de phase

La vitesse de p
hase v_{φ} est la vitesse de propagation d'une OPPM.

Théorème 71.1 : Vitesse de phase dans un plasma

Dans un plasma, avec les hypothèses précédentes, la vitesse de phase est égale à :

$$(7.58) v_{\varphi} = \frac{\omega}{k}$$

Définition 72 : Phénomène de dispersion

On dit qu'il y a dispersion quand la vitesse de phase dépend de la pulsation ω de l'OPPM

Fréquence et pulsation de coupure

Définition 73 : Fréquence de coupure

On appelle fréquence de coupure la fréquence f_c pour laquelle une onde ne se propage plus. La pulsation associée ω_c est appelée pulsation de coupure

Théorème 73.1 : Pulsation de coupure du plasma

La pulsation plasma ω_P est une pulsation de coupure :

(7.59)
$$\omega_c = \omega_P = \sqrt{\frac{n_0 e^2}{m_e \varepsilon_0}}$$

Preuve 73.1.1 Deux cas:

- $Si \ \omega > \omega_P$, $alors \ k^2 > 0 \implies k = \frac{1}{c} \sqrt{\omega^2 \omega_P^2}$.
- Sinon, si $\omega < \omega_P$, alors k^2 est négatif et il n'y a pas de propagation (une solution imaginaire n'est pas possible pour une onde).

Propagation d'un paquet d'onde

On se place, dans un premier temps, dans un milieu dispersif quelconque.

Définition 74: Paquet d'onde

Un paquet d'onde est la superposition de plusieurs OPPM de <u>pulsations proches</u> et de pulsation moyenne ω_0 :

$$\int_{0}^{+\infty} \underline{A}(M)e^{i(\omega t - kz)} d\omega$$

(7.60)

Cette intégrale est valable de 0 à $+\infty$, car on considère des ondes dont la pulsation ω est comprise dans un intervalle $\left[\omega_0 - \frac{\delta\omega}{2}, \omega_0 + \frac{\delta\omega}{2}\right]$, où $\delta\omega \ll \omega_0$

7.6.3 Propagation dans un conducteur ohmique

Définition 75: Conducteur ohmique

Le conducteur ohmique est un métal pour lequel les conditions suivantes sont vérifiées :

- Les ions positifs sont immobiles
- Il est dense, et les électrons, de densité particulaire n_0 , sont libres de se déplacer.

On remarque qu'un conducteur ohmique est comme un plasma (cf. définition 69 page 69). Sa seule différence est d'être dense. On prend alors en compte les interactions entre électrons et ions sous la forme d'une force de frottement.

Théorème 75.1 : Relation de dispersion

Dans un conducteur ohmique, on établit, comme pour le plasma, une relation de dis-

persion:

$$(7.61) k^2 = \frac{\omega^2}{c^2} - i\mu_0 \gamma \omega$$

Cette équation n'est pas réelle, et conduit à un module d'onde complexe. On note :

$$(7.62) \underline{k} = k' - ik''$$

Théorème 75.2 : Effet de peau

Dans un conducteur ohmique, la distance caractéristiques de d'atténuation d'une OPPM de pulsation $\omega \ll \frac{\gamma}{\varepsilon_0}$ est :

$$\delta = \sqrt{\frac{2}{\mu_0 \gamma \omega}}$$

Réflexion d'une OPPM

Diffusion Thermique

8.1 Conduction

C'est le phénomène à petite échelle qui se produit sans mouvement des particules lors d'une diffusion de chaleur. C'est un processus très lent.

Définition 76: Flux Thermique

(8.1)

On le définira de la façon suivante : $\delta Q = \Phi \, \mathrm{d}t$ On prendra φ tel que $\Phi = \varphi \, S$

- Définition 77 -

Le transfert thermique passant à travers une surface fermée \vec{S} sera caractérisé par le vecteur \vec{j}_{th} . On le définit :

$$\delta^2 Q = \overrightarrow{j_{\text{th}}} d\overrightarrow{S} d\overrightarrow{S}$$

(8.2a)
$$\delta^{2}Q = \overrightarrow{j_{\text{th}}} d\overrightarrow{S} dt$$
En notant $d\overrightarrow{S}_{M} = dS \overrightarrow{n_{M}}$:
$$\varphi_{\overrightarrow{n_{M}}}(M, t) = \overrightarrow{j} \cdot \overrightarrow{n_{M}}$$

Théorème 77.1 : Loi de Fourier

C'est une loi empirique qui donne la densité volumique de courant thermique $\overrightarrow{j_{th}}$ en fonction de T un champ de températures :

(Fourier)
$$\overrightarrow{j_{\text{th}}} = -\underbrace{\lambda \ \text{grad} (T)}_{\text{Conductivit\'e Thermique}}$$

Théorème 77.2 : Premier principe de Thermodynamique

Le premier principe de thermodynamique (équation (1.4a) page 8) s'énonce, en diffu-

sion, avec:

(8.3)
$$dU = \delta Q + \mathcal{P}_{\text{prod}} dt$$

Souvent,
$$\mathcal{P}_{\text{prod}} = \iiint \mathcal{P}_V dV$$

Théorème 77.3 : Bilan local d'énergie

Pour un système Σ de matière dans un volume $\mathcal V$ quelconque, de capacité thermique massique c et de masse volumique μ ,

(8.4)
$$\mu c \frac{\partial T(M,t)}{\partial t} + \operatorname{div} \overrightarrow{j}_{th}(M,t) = \mathcal{P}_V(M,t)$$

Preuve 77.3.1 (Bilan à une dimension) On suppose que la température ne dépend que d'une dimension, x par exemple. On compte appliquer le premier principe sous la forme :

$$d^2U = \delta^2 Q + \delta^2 W$$

On étudie un cylindre de longueur dx, de section S (donc de volume V = Sdx). Si μ est la masse volumique du cylindre et c sa capacité thermique massique, alors la capacité thermique du cylindre étudié est $C = mc = \mu Vc = \mu Scdx$. On peut alors exprimer d^2U et δ^2Q :

$$\mathrm{d}^2 U = C \Delta T$$

Donc:

$$d^{2}U = \mu S c dx (T(x, t + dt) - T(x, t))$$

$$= \mu S c dx dt \frac{T(x, t + dt) - T(x, t)}{dt}$$

$$d^{2}U = \mu c \frac{\partial T(x, t)}{\partial t} S dx dt$$

Finalement, puisqu'ici $\delta^2 W = 0$, on retrouve :

$$d^2U = \delta^2 Q + 0$$

soit:

$$\mu c \frac{\partial T}{\partial t} S dx dt = -\frac{\partial j_{th}(x,t)}{\partial x} S dx dt$$

$$\mu c \frac{\partial T}{\partial t} + \frac{\partial j_{th}(x,t)}{\partial x} = 0$$

Qui est l'expression (8.4)

Preuve 77.3.2 (Cas général) On utilise le premier principe de thermodyna-

mique vu plus haut. D'après un DL au premier ordre, on détermine :

$$dU = \iiint_{M \in \mathcal{V}} \mu c \left(T(M, t + dt) - T(M, t) \right) dV$$
$$= \left(\iiint_{M \in \mathcal{V}} \mu c \left(\frac{\partial T(M, t)}{\partial t} \right) \right) dt$$

Le transfert thermique est, par définition de \overrightarrow{j} :

$$\delta Q = \left(- \oiint \overrightarrow{j}_{th} \cdot \overrightarrow{dS} \right) dt$$

Qui est, d'après l'équation d'Ostrogradski) page 88

$$= \left(-\iiint\limits_{M \in \mathcal{V}} \operatorname{div} j_{th} dV\right) dt$$

 $Et \ enfin :$

$$\mathcal{P}_{prod} dt = \left(\iiint_{M \in \mathcal{V}} \mathcal{P}_V dV \right) dt$$

Puisque le volume est constant et le même pour toutes les intégrales, on peut dire

$$que: \mu c \left(\frac{\partial T(M,t)}{\partial t}\right) = -\text{div } j_{th} + \mathcal{P}_V \qquad \Box$$

Théorème 77.4 : Équation de diffusion thermique

Pour un champ T de températures, on a l'équation :

$$\mu c \frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \Delta T + P_v$$

avec c la capacité calorifique <u>massique</u> à volume constant, μ la masse volumique, et λ définit comme précédemment.

Définition 78 : Résistance thermique

C'est la grandeur R_{th} telle que :

(8.5)

$$(T_1 - T_2) = \Phi_{1 \to 2} \, R_{th}$$

Théorème 78.1 : Résistances usuelles

Pour deux plaques parallèles de surfaces S distantes de L :

$$(8.7) R_{th} = \frac{L}{\lambda S}$$

Pour deux cylindres coaxiaux de hauteur H, de rayons \mathcal{R}_1 et \mathcal{R}_2

(8.8)
$$R_{\rm th} = \frac{\ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right)}{2\pi\lambda H}$$

8.2 Convection

Bien plus rapide que la conduction, c'est quand la diffusion thermique est accompagnée d'un mouvement de particules (par exemple quand on ouvre une fenêtre)

Définition 79

Encore une loi empirique, la loi phénoménologique de NEWTON :

(8.9)
$$\varphi_{\text{solide} \to \text{fluide}} = h(T_s - T_f)$$

Cette équation permet surtout de donner : $\boxed{\Phi_{\rm solide \to fluide} = hS(T_s - T_f)}$

Par définition de $R_{\rm th}$ et par identification, l'interface entre un solide et un fluide a donc pour résistance $R_{\rm th}=\frac{1}{hS}$

Rayonnement Thermique

Méthode

Calculer un flux thermique

Relation entre les flux $d\Phi = \varphi_{\lambda}^0 d\lambda = \varphi^0 dS$

Relation de Stefan-Boltzmann $\varphi^0(T) = \sigma T^4$

Loi de Planck (non exigible) cf théorème 81.1

Définition 80 : Flux Thermique

La densité surfacique d'énergie est définie telle que la puissance électromagnétique reçue par un objet dans l'enceinte sous dS soit

$$(9.1) d\Phi = \varphi^0 dS$$

L'exposant 0 est là pour rappeler que φ ne dépend ni de la position, ni de dS : il ne dépend que de T.

D'ici, on définit la densité spectrale en longueur d'onde de flux surfacique (notée φ_{λ}^{0}) de manière analogue : elle est telle que la contribution à φ^{0} des photons de longueur d'onde comprises entre $[\lambda, t + d\lambda]$ soit

$$(9.2) d\varphi^0 = \varphi_\lambda^0 d\lambda$$

Pour résumer, on se rapportera à la figure 9.1 (page 80) et à la simple formule :

$$d\Phi = \varphi_{\lambda}^{0} d\lambda = \varphi^{0} dS$$

Définition 81 : Énergie d'un photon

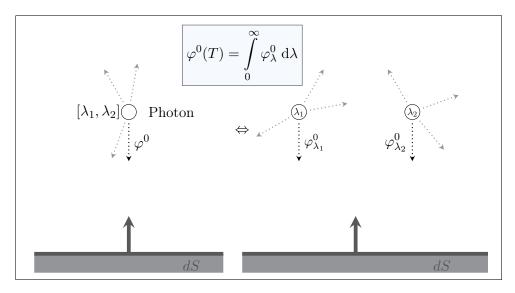


FIGURE 9.1 – Caractérisation des différents flux

(9.4)
$$E = h\nu = \frac{hc}{\lambda}$$

Théorème 81.1 : Loi de Planck

La loi de Planck n'est pas exigible, mais elle permet de calculer la densité spectrale en longueur d'onde

$$\varphi^{\lambda}(T) = \frac{2\pi hc^2}{\lambda^5} \frac{A}{e^{\frac{hc}{\lambda k_B T}} - 1}$$

avec:

$$c = 3 \cdot 10^8 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$$

 $k_B = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}$
 $h = 6,6262 \cdot 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s}$

Théorème 81.2 : Stefan-Boltzmann

$$\varphi^0(T) = \sigma T^4$$

où σ est la constante de Stefan : $\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{K}^{-4}$ C'est aussi le flux émis par un corps noir.

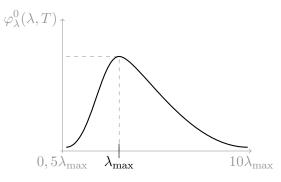
La densité spectrale en longueur d'onde du flux (φ_{λ}^0) passe par un maximum pour une longeur d'onde λ_m . On l'obtient avec la loi de WIEN :

Théorème 81.3 : Loi de WIEN

(9.7)
$$\lambda_{\text{max}} T = 2,898 \cdot 10^{-3} \text{m} \cdot \text{K}$$

Pour retenir : $\lambda_{\text{max}} T = 2900 \, \mu \text{m} \cdot \text{K}$

Remarque : Le domaine spectral d'émission est compris dans $[0,5\lambda_{\max},10\lambda_{\max}]$



Théorème 81.4 : Flux surfacique radiatif

En un point P, le flux surfacique cédé par un corps noir opaque est :

(9.8)
$$\varphi_{\text{CN}\to\text{ext}}^{\text{rad}}(P) = \sigma T(P)^4 - \varphi_{\text{reçu}}(P)$$

et alors, le flux radiatif suit une loi de Newton $\varphi_{\text{CN}\to\text{ext}}^{\text{rad}}(P)=h(T(P)-T0)$ dont le coefficient est

$$(9.9) hrad = 4\sigma T_0^4$$

Annexe



10.1 Trigonométrie

10.1.1 Définition

On aura souvent besoin de trigonométrie en Physique. Surtout les règles sur les sinus et cosinus. Bien sûr, la première chose à ne jamais oublier, c'est leur définition en exponentielle :

(10.1)
$$\begin{cases} \cos x = \frac{e^{ix} + e^{-ix}}{2} \\ \sin x = \frac{e^{ix} - e^{-ix}}{2i} \end{cases}$$
(10.2)
$$\begin{cases} \cosh x = \frac{e^{x} + e^{-x}}{2} \\ \sinh x = \frac{e^{x} - e^{-x}}{2} \end{cases}$$

10.1.2 Addition / Produit

$$\cos(a+b) = \cos a \cos b - \sin a \sin b$$

$$\cos(a+b) + \cos(a-b) = 2\cos a \cos b$$

$$\cos(a+b) + \cos(a-b) = 2\cos a \cos b$$

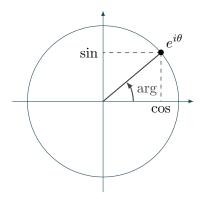
$$\cos(a+b) - \cos(a-b) = 2\sin a \sin b$$

$$\sin(a+b) = \sin a \cos b + \cos a \sin b$$

$$\sin(a+b) + \sin(a-b) = 2\sin a \cos b$$

$$\sin(a+b) - \sin(a-b) = 2\cos a \sin b$$

10.1.3 Nombres complexes



Opérations en complexes

	Forme exponentielle	Module	Argument	
Produit	$z z' = r r' e^{i(\theta + \theta')}$	$\left zz' = z z' \right $	$\arg(zz') = \arg z + \arg z'$	$[2\pi]$
Quotient	$\frac{z}{z'} = \frac{r}{r'} e^{i(\theta - \theta')}$	$\left \left \frac{z}{z'} \right = \frac{ z }{ z' } \right $	$\arg\left(\frac{z}{z'}\right) = \arg z - \arg z'$	$[2\pi]$
Exposant	$z^n = r^n e^{in\theta}$	$ z^n = z ^n$	$\arg(z^n) = n \times \arg z$	$[2\pi]$
Conjugué	$\overline{z} = r e^{-i\theta}$	$ \overline{z} = \overline{ z }$	$\arg(\overline{z}) = -\arg z$	$[2\pi]$

10.2 Calcul vectoriel

On a deux types de calculs vectoriels. Le produit scalaire $\vec{u} \cdot \vec{v}$ et le produit vectoriel $\vec{u} \wedge \vec{v}$. En physique, on les définit comme suit :

$$\begin{array}{ccc}
\vec{u} \cdot \vec{v} &= u \cdot v \cdot \cos \theta \\
\vec{u} \wedge \vec{v} &= u \cdot v \cdot \sin \theta
\end{array}
\right\} \quad \text{avec} : \qquad \qquad \overrightarrow{\vec{u}} \cdot \overrightarrow{\vec{v}} \qquad \qquad \overrightarrow{\vec{u}} \cdot \overrightarrow{\vec{v}}$$

(ATTENTION)

Il ne faut **pas oublier** que le produit <u>scalaire</u> renvoie un <u>scalaire</u>, et que le produit <u>vectoriel</u> renvoie un <u>vecteur perpendiculaire</u> au plan formé des vecteurs \overrightarrow{u} et \overrightarrow{v} .

Propriétés Produit vectoriel

$$\overrightarrow{u}\wedge\overrightarrow{v} = -\overrightarrow{v}\wedge\overrightarrow{u}$$

$$\lambda(\overrightarrow{u}\wedge\overrightarrow{v}) = \lambda\overrightarrow{u}\wedge\overrightarrow{v} = \overrightarrow{u}\wedge\lambda\overrightarrow{v}$$

Le produit vectoriel n'est pas associatif

Formules du double produit vectoriel :

(10.5a)
$$\overrightarrow{a} \wedge (\overrightarrow{b} \wedge \overrightarrow{c}) = (\overrightarrow{a} \cdot \overrightarrow{c}) \overrightarrow{b} - (\overrightarrow{a} \cdot \overrightarrow{b}) \overrightarrow{c}$$

(10.5b)
$$(\vec{a} \wedge \vec{b}) \wedge \vec{c} = (\vec{a} \cdot \vec{c}) \vec{b} - (\vec{b} \cdot \vec{c}) \vec{a}$$

10.3 Complément mathématique

10.3.1 Dérivée d'un vecteur

(10.6)
$$\frac{\mathrm{d}x_i \vec{i}}{\mathrm{d}t} = x_i \frac{\mathrm{d}\vec{i}}{\mathrm{d}t} + \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} \vec{i}$$

10.3.2 Équation différentielle

En général, on résout l'équation homogène, on trouve une solution particulière, puis la combinaison linéaire des deux donne la solution générale.

Au premier ordre

Dans le cas d'une équation de la forme :

$$y'(t) = ay(t) + b$$

La solution générale est

$$(10.7) Ae^{ax} - \frac{b}{a}$$

Au second Ordre

Dans le cas de l'équation homogène suivante :

$$y''(t) + a(t)y'(t) + b(t)y(t) = 0$$

On calcule le discriminant Δ du polynôme caractéristique. Suivant les cas, on a la solution y(t) pour l'équation homogène :

$$\frac{\Delta \neq 0 \quad y(t) = Ae^{r_1t} + Be^{r_2t}}{\Delta = 0 \quad y(t) = (A + Bt)e^{rt}}$$

Ou encore:

$$\Delta > 0 \quad r_{\pm} = \alpha \pm \beta \quad y(t) = e^{\alpha t} \left(A \cdot \cosh(\beta t) + B \cdot \sinh(\beta t) \right)$$

$$\Delta < 0 \quad r_{\pm} = \alpha \pm i\beta \quad y(t) = e^{\alpha t} \left(A \cdot \cos(\beta t) + B \cdot \sin(\beta t) \right)$$

$$\Delta = 0 \quad r \text{ double} \qquad y(t) = (A + Bt)e^{rt}$$

(ATTENTION)

Pour déterminer la solution particulière quand le second membre n'est pas constant, on suppose que la solution est sinusoïdale et de même pulsation. Alors il n'y a plus qu'à réinjecter la solution dans l'équation différentielle pour déterminer les constantes restantes.

10.4 Repères en physique

10.4.1 Repère cartésien

Dans un repère en coordonnées cartésiennes (cf. figure 10.1), le point M est repéré par la base $(\vec{u}_x, \vec{u}_y, \vec{u}_z)$:

$$(10.8) \qquad \overrightarrow{OM} = x \overrightarrow{u}_x + y \overrightarrow{u}_y + z \overrightarrow{u}_z$$

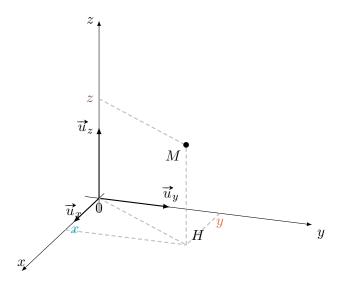


FIGURE 10.1 – Repère en coordonnées cartésiennes

10.4.2 Repère cylindrique

Dans un repère en coordonnées cylindriques (cf. figure 10.2), le point M est repéré par la base locale $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_z)$:

$$(10.9) \qquad \overrightarrow{OM} = r \overrightarrow{u}_r + r d\theta \overrightarrow{u}_\theta + z \overrightarrow{u}_z$$

r se mesure sur le projeté : $r = \|\overrightarrow{OH}\|$, et non \overrightarrow{OM} (ATTENTION)

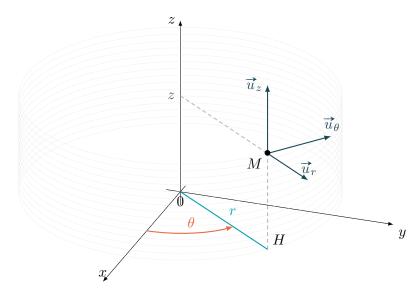


FIGURE 10.2 – Repère en coordonnées cylindriques

10.5 Analyse Vectorielle

Généralités sur les champs 10.5.1

Coordonnées	Déplacement élémentaire	Circulation élémentaire
Cartésiennes	$\mathrm{d}x\vec{u}_x + \mathrm{d}y\vec{u}_y + \mathrm{d}z\vec{u}_z$	$d\mathscr{C} = a_x dx + a_y dy + a_z dz$
Cylindriques	$\mathrm{d}r\vec{u}_r + r\mathrm{d}\theta\vec{u}_\theta + \mathrm{d}z\vec{u}_z$	$d\mathscr{C} = a_r dr + a_\theta r d\theta + a_z dz$
Sphériques	$dr \vec{u}_r + r d\theta \vec{u}_\theta + r \sin\theta d\varphi \vec{u}_\varphi$	$d\mathscr{C} = a_r dr + a_\theta r d\theta + a_\varphi r \sin\theta d\varphi$

Définition 82 : Lignes et tubes de champ

Pour un champ de vecteurs $\overrightarrow{A}(M)$, une ligne de champ est une courbe sur laquelle, en tout point M, $\overrightarrow{A}(M)$ est

Si on note $d\vec{M}$ le déplacement élémentaire, une ligne de champ vérifie:



FIGURE 10.3 – Ligne de champ

$$(10.10) d\overrightarrow{M} \wedge \overrightarrow{A}(M) = \overrightarrow{0}$$

 $\overrightarrow{dM} \wedge \overrightarrow{A}(M) = \overrightarrow{0}$ On appelle **tube de champ** un ensemble de lignes de champ s'appuyant sur un contour fermé.

Opérateurs sur les champs

Définition 83: Gradient

Soit U(M) un champ scalaire. La variation dU est lié au deplacement élémentaire d \overrightarrow{l}_M par le **gradient**:

(10.11)
$$\overrightarrow{\operatorname{grad}}(U(M)) \cdot d\overrightarrow{l}_M = dU$$

Ses expressions sont:

Coordonnées

Expressions

Cartésiennes
$$\overrightarrow{\text{grad}}(f) = \frac{\partial f}{\partial x} \overrightarrow{e}_x + \frac{\partial f}{\partial y} \overrightarrow{e}_y + \frac{\partial f}{\partial z} \overrightarrow{e}_z$$

Cylindriques $\overrightarrow{\text{grad}}(f) = \frac{\partial f}{\partial r} \overrightarrow{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \overrightarrow{e}_\theta + \frac{\partial f}{\partial z} \overrightarrow{e}_z$

Sphériques $\overrightarrow{\text{grad}}(f) = \frac{\partial f}{\partial r} \overrightarrow{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \overrightarrow{e}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \overrightarrow{e}_\varphi$

Définition 84: Divergence

Soit un volume élémentaire dV_M autour d'un point M et un champ de vecteur $\overrightarrow{A}(M)$. En notant $d\Phi$ le flux de $\widetilde{A}(M)$ traversant la surface entourant dV_M , la divergence est définie

(10.12)

$$\operatorname{div}\left(\overrightarrow{A}(M)\right) \cdot \operatorname{d}V_M = \operatorname{d}\Phi(M)$$

Ses expressions sont :

Coordonnées

Expressions

Cartésiennes
$$\operatorname{div}\left(\overrightarrow{A}(M)\right) = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z}$$
Cylindriques $\operatorname{div}\left(\overrightarrow{A}(M)\right) = \frac{1}{r}\frac{\partial (r\cdot A_r)}{\partial r} + \frac{1}{r}\frac{\partial A_{\theta}}{\partial \theta} + \frac{\partial A_z}{\partial z}$
Sphériques $\operatorname{div}\left(\overrightarrow{A}(M)\right) = \frac{1}{r^2}\frac{\partial (r^2\cdot A_r)}{\partial r} + \frac{1}{r\sin\theta}\frac{\partial (\sin\theta\cdot A_{\theta})}{\partial \theta} + \frac{1}{r\sin\theta}\frac{\partial A_{\varphi}}{\partial \varphi}$

Définition 85: Circulation

Soit \vec{a} un champ de vecteur.



La circulation élémentaire du champ \vec{a} de vecteurs sur le déplacement élémentaire d \vec{l}_M autour d'un point M est

(10.13)

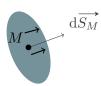
$$d\mathscr{C} = \overrightarrow{a}(M) \cdot d\overrightarrow{l_M}$$

Alors, la circulation le long d'un chemin Γ_{AB} est : $\mathscr{C}_a = \int_{M \in \Gamma_{AB}} \overrightarrow{a} \cdot d\overrightarrow{l_M}$

(10.14)

$$\mathscr{C}_a = \int \vec{a} \cdot d\vec{l_M}$$

On va maintenant définir le flux passant à travers une surface :



Définition 86: Flux

Le flux élémentaire du champs \overrightarrow{a} de vecteurs à travers une surface élémentaire d $\overrightarrow{l_M}$ autour d'un point M est

(10.15)
$$d\Phi = \vec{a}(M) \cdot d\vec{S}_M$$

Alors, le flux le long d'un chemin Γ_{AB} est :

(10.16)
$$\Phi_a = \iint_{M \in \Gamma_{AB}} \vec{a} \cdot d\vec{S_M}$$

10.5.3 Stokes et Ostrogradski

Théorème 86.1 : Formules de Stokes et d'Ostrogradski

(Ostrogradski)
$$\iiint_{\mathcal{V}} \operatorname{div} \left(\overrightarrow{E} \right) \cdot \overrightarrow{dV} = \oiint_{\mathcal{S}} \overrightarrow{E} \cdot \overrightarrow{dS}$$
 (Flux)
$$\iint_{\mathcal{S}} \overrightarrow{\operatorname{rot}} \left(\overrightarrow{E} \right) \cdot \overrightarrow{dS} = \oint_{\mathcal{S}} \overrightarrow{E} \cdot \overrightarrow{dl}$$
 (Contour fermé)

10.6 Règles générales

10.6.1 Relations entre les grandeurs

$$Puissance = \frac{d Travail}{dt}$$

10.6.2 Longueurs de références

$$\overrightarrow{\mathrm{d}l} = r\overrightarrow{\mathrm{d}\theta}$$

Deuxième partie Chimie

Première année

11.1 Configuration électronique

Définition 1: Les nombres quantiques

Pour caractériser un électron, on définit :

- n, le nombre quantique principal, définit la couche sur laquelle un électron est rangé
- $l \in [0, n-1]$, le nombre quantique azimutal, précise la sous-couche sur laquelle un électron est rangé
- $m_l \in [-l; l]$, le nombre quantique magnétique, définit le nombre d'orbitales possibles. Chaque orbitale est appellée "case quantique".
- $m_s \in \left\{-\frac{1}{2}; \frac{1}{2}\right\}$, nombre quantique de spin, définit le sens de rotation des électrons d'une même case quantique.

Théorème 1.1 : Principe d'exclusion de PAULI

Deux électrons ne peuvent avoir 4 nombres quantiques identiques

Théorème 1.2 : Règle de stabilité de Klechkowsy

Le remplissage des orbitales atomiques se fait par ordre des (n + l) croissants.

Théorème 1.3 : Règle de remplissage de Hund

Lorsqu'un niveau d'énergie est **dégénéré** — c'est à dire pour deux orbitales de même nombre quantique principal n — et que le nombre d'électrons n'est pas suffisant pour sauter le niveau :

- L'état de plus basse énergie est obtenu en utilisant un maximum d'orbitales
- Les spins des électrons non appariés (les électrons célibataires) d'une même orbitale étants parallèles

l n	1	2	3	4
1	$1s^2$			
2	$2s^2$	$2p^6$		
3	$3s^2$	$3p^6$	$3d^{10}$	
4	$4s^2$	$4p^6$	$4d^{10}$	$4f^{14}$

FIGURE 11.1 – Tableau des sous-couches électroniques

11.2 Représentation moléculaire

Méthode

Représentation de LEWIS

La charge formelle d'un atome est determinée par :

(11.1)
$$CF_{A} = n_{Atome}(e^{-}) - n_{Mol\acute{e}cule}(e^{-})$$

- 1. On compte le nombre N d'électrons pour connaître le nombre $\frac{N}{2}$ de doublets à répartir
- 2. On minimise le nombre de charges formelles en multipliant les liaisons
- 3. On distribue les charges formelles par ordre d'électronégativité

Méthode VSEPR

Le moment dipolaire $\overrightarrow{\mu}$ est le vecteur caractérisant une liaison entre deux charges $(-\delta e)$ et $(+\delta e)$ distancées de d. Ses caractéristiques sont :

Direction Celle de la liaison

Sens Du - au + (donc de $(-\delta e)$ vers $(+\delta e)$)

Norme $\|\vec{\mu}\| = \delta e \times d$

La notation VSEPR s'exprime par :

(VSEPR)

$$A X_m E_n$$

où m est le nombre d'atomes liés à l'atome central et n est le nombre d'entités non liantes (doublets ou électron célibataire).

11.3 Cinétique chimique



11.4 Cristallographie

Définition 2 : Cristal

Un cristal est défini par une maille et un motif. Un motif est une translation de la maille selon un vecteur \overrightarrow{t} .

- Définition 3 : Compacité -

En considérant les atomes comme des sphères, la compacité C se définit dans une maille par :

(11.2)
$$C = \frac{\text{Volume des atomes de la maille}}{\text{Volume de la maille}}$$

Thermochimie

Méthode

Enthalpie H = U + PV

Energie libre F = U - TS

Enthalpie libre G = H - TS

Capacité thermique molaire à volume constant

Capacité thermique molaire à pression constante

nique molaire constante $c_v = \frac{(\partial H_m)}{\partial T}$

Avancement $\xi_i = \frac{n_i - n_i^{\circ}}{\nu_i}$

 $c_v = \frac{(\partial U_m)}{\partial T}$

Vitesse de réaction $v = \frac{\mathrm{d}\xi}{\mathrm{d}t} = k \prod_i c_i$

12.1 Grandeurs extensives

Définition 4: Grandeure intensive/extensive -

Une grandeure extensive est une grandeure proportionnelle à la taille du système qu'elle caractérise.

Propriétés

- extensive \times intensive = extensive
- $\frac{\text{extensive}}{\text{extensive}} = \text{intensive}$
- $J_{\text{extensive}}(\alpha n, \alpha V) = \alpha J(n, V)$

Définition 5 : Variance -

La $\underline{\text{variance}}$ d'un système est le $\underline{\text{nombre maximal de paramètres intensifs que l'on peut choisir}}$

sans remettre en cause l'équilibre du système étudié.

Théorème 5.1 : Règle de Gibbs

La règle de Gibbs permet de déterminer la variance v d'un système en connaissant :

- i. Le nombre φ de phases distinctes
- ii. Le nombre c de constituants
- iii. Le nombre r de réactions chimiques

Alors, on a:

(12.1)

$$v = c - r + 2 - \varphi$$

(ATTENTION)

Il faut faire attention en comptant φ dans un système : les phases doivent être <u>distinctes</u>. Par exemple, $\varphi=2$ pour un liquide et un gaz, $\varphi=2$ pour deux états solides (car ils sont non miscibles), et $\varphi=1$ pour deux liquides ou deux gaz miscibles

12.2 Équilibre d'une réaction

On considère une réaction du type :

$$\nu_{A}A + \nu_{B}B + \dots + \nu_{i}A_{i} \rightleftharpoons \nu_{C}C + \nu_{D}D + \dots + \nu_{j}C_{j}$$

Les ν_i et les ν_j sont les coefficients stœchiometriques associés à chaque constituant i. Ceux des réactifs (les ν_i) sont comptés négativements.

Les n_k sont les quantités de matière associées à chaque constituant P_k de la réaction.

12.2.1 Enthalpie libre

Définition 6 : Enthalpie libre de réaction

L'enthalpie libre G est une fonction d'état associée au deuxième principe de la thermodynamique :

$$G = U + PV - TS$$

G = H - TS

La version différentielle :

$$dG = Vdp - SdT + \delta W_{\text{r\'ev}}$$

Et G étant une fonction d'état extensive :

$$\Delta_r G = \sum_i \nu_i \mu_i$$

 $\Delta_r G^{\circ}$ caractérise l'équilibre de réaction, et $\Delta_r G$ son sens.

$$\Delta_r G^{\circ} = -RT \ln K$$

(12.4)
$$\Delta_r G = \Delta_r G^{\circ} + RT \ln Q$$
$$= RT \ln \frac{Q}{K}$$

 $\Delta_r G \leq 0 \iff \text{Sens direct}$

À l'équilibre, Q = K, donc $\Delta_r G = 0$.

12.2.2 Avancement

Définition 7: Avancement

L'avancement d'une réaction est défini par

$$\xi_i = \frac{n_i - n_i^{\circ}}{\nu_i}$$

Où n_i est la quantité molaire du constituant A_i , n_i° sa quantité molaire initiale, et ν_i son coefficient stœchiométrique.

 ξ est en mol

Définition 8 : Vitesse de réaction

La vitesse de réaction est la variation de l'avancement :

(12.6)
$$v_{\text{réaction}} = \frac{\mathrm{d}\xi}{\mathrm{d}t}$$

Dans les systèmes à volumes constants, on parle de vitesse volumique de réaction :

$$v_{\text{vol}} = \frac{1}{V} \frac{\mathrm{d}\xi}{\mathrm{d}t} = \frac{1}{\nu_i} \frac{\mathrm{d}c_i}{\mathrm{d}t}$$

Théorème 8.1 : Loi de vitesse

On peut relier la vitesse de réaction à la constante de vitesse k et les concentrations c_i :

$$(12.7a) v = k \cdot f(c_i)$$

où $f(c_i)$ est une fonction des concentrations. Souvent, on a :

$$(12.7b) v = k \prod_{i} c_i$$

12.2.3 Loi d'action de masse

Théorème 8.2 : Loi d'action de masse

La loi d'action de masse, aussi appelée Loi de GULDERG et WAAGE, permet de calculer la constante K :

$$(12.8) K = \prod_{i} a_i^{\nu_i}$$

Premier principe appliqué à la transformation chimique

13.1 Enthalpie standard

Définition 9: État standard

L'état standard d'un constituant est défini par son état physique stable à la température T, sous la pression standard : $P^{\circ} = 1$ bar $= 10^{5}$ Pa

Définition 10 : Enthalpie standard de réaction

L'enthalpie standard de récation $\Delta_r H_{(T,P)}$ correspond à la variation d'enthalpie du mélange réactionnel pour $\xi=1$ mole d'avancement de la réaction en cour, dans l'état standard. La réaction est alors dite, suivant le signe de $\Delta_r H^{\circ}$:

- endothermique (pour $\Delta_r H^{\circ} > 0$): dans le sens direct, la réaction consomme de la chaleur
- exothermique (pour $\Delta_r H^{\circ} < 0$): dans le sens direct, la réaction dégage de la chaleur

Définition 11: Enthalpie standard de formation

On appelle enthalpie standard de formation, en on note $\Delta H_f^{\circ}(AB)$, la variation d'enthalpie lors de la formation d'un constituant AB.

C'est donc l'enthalpie standard de formation $\Delta_r H^{\circ}$ de la réaction :

$$A + B \longrightarrow AB$$

Remarque : Les composants simples comme le carbone C ou l'hydrogène H ont une enthalpie standard de formation nulle. Idem pour les composés stables comme le dioxygène O_2 ou le diazote N_2 : leur enthalpie standard de formation est nulle.

$$\Delta H_f^{\circ}\left(\mathcal{O}_2\right) = \Delta H_f^{\circ}\left(\mathcal{N}_2\right) = \Delta H_f^{\circ}\left(\mathcal{C}\right) = \Delta H_f^{\circ}\left(\mathcal{H}\right) = 0$$

Définition 12 : Grandeur de réaction

Pour toute grandeure extensive J dans une réaction d'avancement ξ , on définit sa grandeur de réaction $\Delta_r J$:

(13.1)
$$\Delta_r J = \left(\frac{\partial J}{\partial \xi}\right)_{T, P \text{ fixés}}$$

$$\Delta_r J \text{ est une grandeur intensive}$$

Théorème 12.1 : Loi de HESS

En conditions standards, les grandeurs de réactions obéissent à la loi de HESS:

(13.2)
$$\Delta_r J^{\circ} = \sum_{\substack{\text{Produits } + \\ \text{Réactifs } -}} \nu_i \ \Delta J_{f,i}^{\circ}$$

où $\Delta J_{f,i}^{\circ}$ est une grandeur standard de formation.

13.2 Effets thermiques pour une transformation monobare

Le programme préconise plutôt une transformation isobare, mais monobare est une condition suffisante.

Définition 13: Transformation monobare

Une transformation monobare est une transformation s'effectuant à pression extérieur P_{ext} constante, et telle que la pression initiale P_{initiale} du système soit la même que la pression finale P_{finale} :

(Monobare)
$$P_{\text{finale}} = P_{\text{initiale}} = P_{\text{ext}}$$
 $P_{\text{ext}} = \text{constante}$

La pression du système peut varier pendant la transformation (et c'est là la différence avec une transformation isobare), mais elle doit toujours revenir à la pression extérieure à la fin.

Théorème 13.1 : Application du premier principe -

Lors d'une réaction monobare et monotherme, le transfert thermique causé par la transformation se relie à l'enthalpie standard de réaction :

$$\Delta H = Q_P = \xi \Delta_r H^{\circ}$$

Relations de Kirchhoff 13.3

Théorème 13.2 : Relations de Kirchhoff

Les relations de Kirchhoff permettent d'exprimer les variations de l'énergie interne standard de réaction $\Delta_r U^{\circ}$, de l'enthalpie standard de réaction $\Delta_r H^{\circ}$, ou encore de l'entropie standard de réaction $\Delta_r S^\circ$ en fonction de la température T.

• Pour une réaction à température et volume constants :

$$\frac{\mathrm{d}\Delta_r U^{\circ}}{\mathrm{d}T} = \Delta_r C_V^{\circ}$$
$$\frac{\mathrm{d}\Delta_r S^{\circ}}{\mathrm{d}T} = \frac{\Delta_r C_V^{\circ}}{T}$$

• Pour une réaction à température et pression constantes :

$$\frac{\mathrm{d}\Delta_r H^{\circ}}{\mathrm{d}T} = \Delta_r C_P^{\circ}$$
$$\frac{\mathrm{d}\Delta_r S^{\circ}}{\mathrm{d}T} = \frac{\Delta_r C_P^{\circ}}{T}$$

Diagramme Potentiel-pH

Pour un couple Oxydant-Réducteur, le diagramme potentiel-pH représente l'évolution du potentiel d'oxydo-réduction en fonction du pH.

14.1 Rappels

Le produit ionique de l'eau K_e est le coefficient de réaction d'autoprotolyse de l'eau.

(14.1a)
$$K_e = [OH^-][H_3O^+]$$

Le pK_e est son potentiel :

$$pK_e = -\log K_e$$
(14.1b)
$$pK_e = pOH + pH$$

À 25řC, $K_e = 10^{-14}$.

14.2 Méthode

On va prendre pour exemple le fer : $Fe^{3+}/Fe(OH)_3(s)/Fe^{2+}/Fe(OH)_2(s)/Fe(s)$, à une concentration de tracé $c_{\rm tra}=10^{-2}{\rm mol\cdot L}^{-1}$

- 1. Créer un diagramme de situation
 - Calculer les nombres d'oxydation ($\sum q = \sum n_0$) $Fe^{3+}/Fe(OH)_3(s)/Fe^{2+}/Fe(OH)_2(s)/Fe(s) + III + III = 0$
 - Pour un même nombre d'oxydation, on regarde les gammes de pH.
 - (a) Avec la concentration de tracé $c_{\rm tra}=[{\rm Fe}^{2+}],$ on écrit une équation, par exemple ${\rm Fe}^{2+}+2\,{\rm OH}^-{=}{\rm Fe}({\rm OH})_2$
 - (b) On utilise la loi d'action de masse pour trouver le pH en connaissant le $K_e=10^{-14}$ et le $K_{s_2}=[{
 m OH}^-]^2[{
 m Fe}^{2+}]$

$$K_{s_2} = [OH^-]^2 [Fe^{2+}]$$

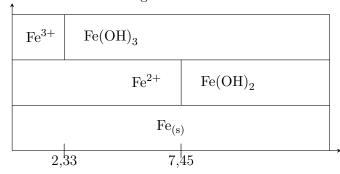
$$pH = -\log [H_3O^+]$$

$$= -\log \left(\frac{K_e}{[OH^-]}\right)$$

$$= -\log \left(\frac{K_e}{\sqrt{\frac{K_{s_2}}{[Fe^{2+}]}}}\right) = pK_e + \log \left(\sqrt{\frac{K_{s_2}}{[Fe^{2+}]}}\right)$$

Les données renvoient les frontières ${\rm Fe^{2+}/Fe(OH)_2}$ et ${\rm Fe^{3+}/Fe(OH)_3}$ respectivement à 7,5 et 2,3

• On en déduit un diagramme de situation :



- 2. On étudie, pour les frontières existantes, l'équation de la droite
 - Pour les équations ne faisant pas intervenir H⁺, comme par exemple à la frontière $Fe^{2+}/Fe(s)$ où l'équation est $Fe^{2+}+2e^-=Fe$, ou à la frontière Fe^{2+}/Fe^{3+} , la frontière sera horizontale, d'équation E°
 - Pour les autres, on applique simplement NERNST pour exprimer E en fonction du pH. Par exemple :

$$Fe^{2+} + 3H_2O = Fe(OH)_3 + 3H^+ + e^-$$

Alors,

$$\begin{split} E &= E^{\circ}_{\mathrm{Fe(OH)_3/Fe^{2+}}} + 0,06 \log \frac{[\mathrm{H^+}]^3}{[\mathrm{Fe^{2+}}]} \\ &= E^{\circ}_{\mathrm{Fe(OH)_3/Fe^{2+}}} + 0,06 \left(3 \log[\mathrm{H^+}] - \log[\mathrm{Fe^{2+}}]\right) \\ &= E^{\circ}_{\mathrm{Fe(OH)_3/Fe^{2+}}} - \log[\mathrm{Fe^{2+}}] - 0,18 \mathrm{pH} \end{split}$$

 $E^{\circ}_{\rm Fe(OH)_3/Fe^{2+}}-\log[{\rm Fe^{2+}}]$ étant constant, on peut le déterminer par continuité avec la frontière de ${\rm Fe^{2+}}$ et ${\rm Fe^{3+}}$ à pH= 2,3

3. On trace le diagramme Potentiel-pH

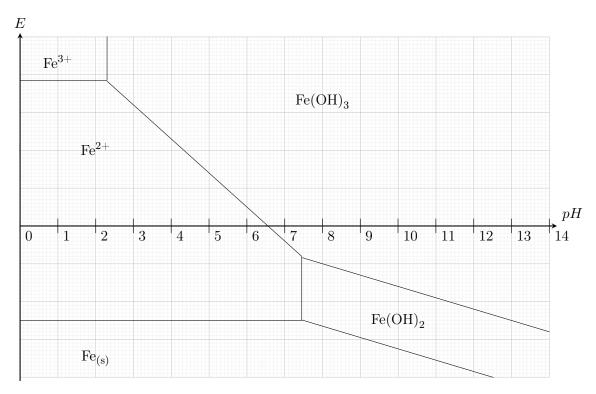


FIGURE 14.1 – Diagramme potentiel-pH du fer

Annexe

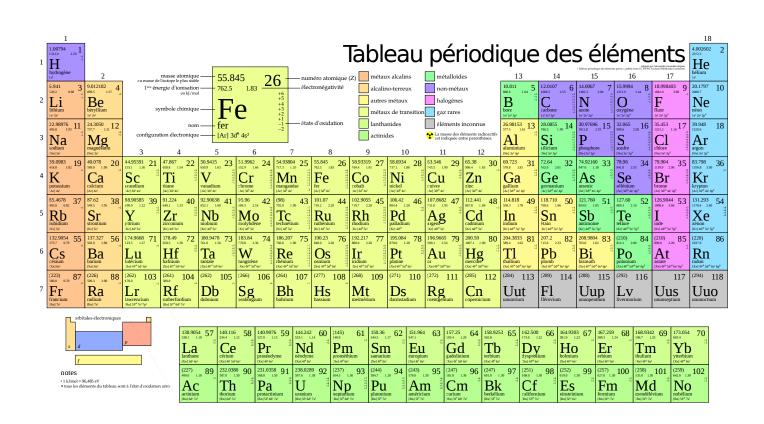


FIGURE 15.1 – Tableau périodique des éléments de MENDELEEV

Liste des acronymes

AO Amplificateur Opérationnel. 2, 20

ARQS Approximation des Régimes Quasi-Stationnaires. 2, 17, 107

FEM Force Électromotrice. 19

OEM Onde Électromagnétique. 17, 39

OPP Onde Plane Progressive. 65, 66, 67, 68, 69

OPPM Onde Plane Progressive Monochromatique. 67, 68, 71, 72, 73

PFD Principe Fondamental de la Dynamique. 35, 69

 ${\rm TMC}$ — Théorème du Moment Cinétique. 29, 35

TRC Théorème de la Résultante Cinétique. $35,\,60$

Index

D'Alembert, 58	spectrale d'onde de flux surfacique,	
Aplanétisme, 38	79	
Archimède, 16	surfacique	
ARQS, 18	d'énergie, 79	
Avancement, 95	volumique d'énergie électromagné- tique, 61	
Biot et Savart, 55	volumique de force electromagné-	
Capacité thermique, 11 à pression constante, 10 à volume constant, 9 Champ électromoteur, 64 Charge formelle, 91 Chemin optique, 40 Circulation, 87 Cirulation élémentaire, 87 CLAUSIUS inégalité, 14 Compacité, 92 Conducteur ohmique, 72 Constante STEFAN, 80 Contraste, 44 Coordonnées cartésiennes, 85 avlindriques, 85	tique, 60 DESCARTES, 38 Deuxième principe, 10 Diagramme potentiel-pH, 100 Dipôle magnétique, 56 Dipôle électrostatique, 54 Dispersion, 71 Divergence, 87 Éclairement £, 41 Endothermique, 97 Energie d'un dipôle, 22 Énergie cinétique, 28 potentielle, 28 Enthalpie, 9 de formation, 97 libre, 94	
cylindriques, 85	•	
Dágápárá 00	standard de réaction, 97 Entropie, 10	
Dégénéré, 90 Densité	Équilibre de Réaction, 95	
Densite	Equilibre de Reaction, 95	

État	Klechkowsy, 90
standard, 97	
Exothermique, 97	Laplace, 60
Grandeur Extensive, 93	Lewis, 91
	Ligne de champ, 86
Faraday, 62	Loi
Filtre, 23	d'action de masse, 96
Flux, 88	de Coulomb, 31, 36
élémentaire, 88	de Fourier, 74
radiatif, 81	de Gulderg et Waage, 96
thermique, 74	de Hess, 98
Fonction	de Kirchoff, 17
de transfert, 23	des mailles, 17
Force	des nœuds, 17
centrale, 29	de Planck, 80
conservative, 27	de Stefan-Boltzmann, 80
de Coriolis, 31	de Wien, 81
de Coulomb, 51	Longueur
électromotrice induite, 65	de cohérence, 41
de Laplace, 56 , 63	Longueur d'onde λ , 42
de Lorentz, 56	Longueur d'onde λ , 42
de rappel, 27	Masse
Fraunhoffer, 48	volumique, 16
Fréquence	MAXWELL
de coupure, 71	Ampère, 56
Fresnel, 43	Gauss, 53
	•
Gain, 24	MAYER, 12
Galiléen, 30	michelson
Gradient, 86	MICHELSON
Humb 00	lame d'air, 46
HUND, 90	MILLMAN, 22
Huygens-Fresnel, 47	Module d'onde k , 42
Impédance, 21	Moment
Inductance	cinétique, 34
propre, 64	dipolaire, 91
Isobare, 9, 98	dipolaire(Electrostatique), 54
Isochore, 9	d'une force, 33
ibodiore, o	d'inertie, 34
\overrightarrow{j} (Densité Volumique de Courant), 55	magnétique, 56
	Monobare, 98
Kepler, 29	Lumière monochromatique, 42

Neumann, 64	de coupure, 25	
Nombre d'onde σ , 42	plasma, 70	
Nombre quantique, 90	Pulsation ω , 42	
azimutal $l, 90$	0	
magnétique m_l , 90	Quantité de mouvement, 27	
principal $n, 90$	D/ ·	
de spin m_s , 90	Régime	
NORTON, 19	stationnaire (Thermodynamique), 14	
T : 110	Relation(s)	
Loi d'OHM	de Kirchhoff, 98	
Globale, 62	Retard de phase, 40	
Onde	Rétroaction, 20	
électromagnétique, 39	Ct:	
plane, 66	Stigmatisme	
polarisée rectilignement, 69	approché, 38	
progressive, 66	rigoureux, 38	
transversale, 66	Stokes, 88	
Ordre d'interférence, 45	Système	
Ostrogradski, 88	conservatif, 27	
Paquet d'onde, 72	ouvert, 14	
Paraxial(rayon), 38	thermodynamique, 7	
Pauli, 90	T 11 41	
,	Temps de cohérence, 41	
Période, 42	Thévenin, 19	
Phase, 24	Torseur	
Plasma, 69	cinétique, 33	
Poisson, 60	Transfert thermique, 8	
Potentiel	Transverse, 66	
électrostatique, 53	Travail d'une force, 28	
POYNTING	Troisième principe, 13	
équation locale, 61	Tube de champ, 86	
vecteur, 61	77.1	
Premier principe, 8	Valeur	
Pression, 16	efficace, 22	
Puissance	moyenne, 22	
d'une force, 27	Variance, 93	
instantanée, 22	Varignon, 33	
moyenne, 22	Vibration lumineuse, 39	
Pulsation	Vitesse	
de coupure, 71	de phase, 71	