

# Introduction

Ceci est l'introduction de la thèse.

## Table des matières

|  |    |
|--|----|
| <b>Introduction</b>  | i  |
| <b>1 Modèle de Lieb-Liniger et approche Bethe Ansatz</b>   | 1  |
| 1.1 Description du modèle de Lieb-Liniger . . . . .  | 1  |
| 1.1.1 Introduction au modèle de gaz de Bose unidimensionnel et Hamiltonien du modèle . . . . .                           | 1  |
| 1.1.2 Fonction d'onde et Hamiltonien et moment à 2 corps . . . . .   | 8  |
| 1.2 Équation de Bethe et distribution de rapidité . . . . .  | 11 |
| 1.2.1 Fonction d'onde dans le secteur ordonné et représentation de Gaudin . . . . .                                      | 11 |
| 1.2.2 Conditions aux bords périodiques . . . . .   | 11 |
| 1.2.3 Équations de Bethe exponentielles . . . . .  | 12 |
| 1.2.4 Équations de Bethe logarithmiques . . . . .  | 12 |
| 1.2.5 Interprétation physique . . . . .  | 12 |
| 1.2.6 Thermodynamique du gaz de Lieb–Liniger à température nulle . . . . .   | 12 |
| 1.2.7 Excitations élémentaires à température nulle . . . . .   | 13 |
| <b>2 Relaxation et Équilibre dans les Systèmes Quantiques Intégrables : Une Approche par la Thermodynamique de Bethe</b> | 15 |
| 2.0.1 Notion d'état d'équilibre généralisé (GGE) . . . . .   | 15 |
| 2.0.2 Rôle des charges conservées extensives et quasi-locales . . . . .  | 18 |
| 2.1 Thermodynamique de Bethe et relaxation . . . . .   | 19 |
| 2.1.1 Limite thermodynamique . . . . .   | 19 |
| 2.1.2 Statistique des macro-états : entropie de Yang-Yang . . . . .  | 20 |
| 2.1.3 Équations intégrales de la TBA . . . . .   | 22 |
| <b>3 Dynamique hors-équilibre et hydrodynamique généralisée</b>  | 25 |
| 3.1 Fondements physiques de la GHD . . . . .   | 26 |
| 3.1.1 Systèmes intégrables et quasi-particules . . . . .   | 26 |
| 3.1.2 GGE local . . . . .  | 27 |
| 3.1.3 Dynamique semi-classique . . . . .   | 28 |
| 3.2 Équation hydrodynamique de la GHD . . . . .  | 29 |
| 3.2.1 Équation de continuité . . . . .   | 29 |
| 3.2.2 Définition de la vitesse effective $v^{\text{eff}}$ . . . . .  | 30 |
| 3.2.3 Système fermé et interprétation . . . . .  | 31 |
| 3.3 Conséquences physiques . . . . .   | 32 |
| 3.3.1 Transport balistique . . . . .   | 33 |
| 3.3.2 Chocs et rarefactions . . . . .  | 34 |
| 3.3.3 Corrections diffusive (préliminaire) . . . . .   | 35 |
| 3.4 Applications concrètes . . . . .   | 36 |
| 3.4.1 Problème bipartite . . . . .   | 36 |

|   |           |
|---|-----------|
| 3.4.2 Expansion d'un gaz 1D . . . . .   | 37        |
| 3.4.3 Autres systèmes . . . . .   | 38        |
| 3.5 Aspects mathématiques . . . . .   | 39        |
| 3.5.1 Structure Hamiltonienne . . . . .   | 40        |
| 3.5.2 Comparaison avec hydrodynamique classique . . . . .   | 40        |
| 3.5.3 Perspectives rigoureuses . . . . .  | 41        |
| <b>4 Fluctuation de la distribution de rapidité dans des état d'équilibre</b>   | <b>45</b> |
| 4.1 Fluctuation-réponse et susceptibilités dans les états d'équilibre généralisés . . . . .   | 46        |
| 4.1.1 Cadre général : GGE, observables et dérivées fonctionnelles . . . . .   | 47        |
| 4.1.2 Vérification numérique : Echantillonnage du GGE . . . . .   | 49        |
| 4.1.3 Corrélations spectrales et susceptibilité . . . . .   | 52        |
| 4.2 Limite thermodynamique, structure variationnelle et susceptibilités . . . . .   | 53        |
| 4.2.1 Susceptibilités spectrales et structure variationnelle de l'entropie . . . . .  | 53        |
| 4.2.2 Fluctuations gaussiennes autour de l'équilibre thermodynamique . . . . .  | 53        |
| 4.2.3 Expression de la Hessienne . . . . .  | 55        |
| 4.2.4 Fluctuations autour de la distribution moyenne et inversion de la Hessienne . . . . .   | 55        |
| 4.2.5 Vérification numérique thermodynamique : inversion de la courbure et dérivée fonctionnelle . . . . .  | 56        |
| 4.3 Lien entre dérivée fonctionnelle et réponse linéaire aux facteurs de Lagrange . . . . .   | 57        |
| 4.3.1 Réponse linéaire des charges : dérivées fonctionnelles et projections . . . . .   | 57        |
| 4.3.2 Vérification numérique thermique : énergie et nombre de particules . . . . .  | 57        |
| <b>5 Dispositif expérimental et méthodes d'analyse</b>  | <b>61</b> |
| 5.1 Présentation générale de l'expérience . . . . .   | 62        |
| 5.1.1 Vue d'ensemble du dispositif . . . . .  | 62        |
| 5.1.2 Historique et contributions successives . . . . .   | 62        |
| 5.2 Le dispositif expérimental . . . . .  | 62        |
| 5.2.1 Système laser et contrôle de fréquence . . . . .  | 62        |
| 5.2.2 Production et refroidissement des atomes (non détaillé ici, renvoi à d'autres travaux) . . . . .  | 63        |
| 5.2.3 Piégeage magnétique sur puce . . . . .  | 63        |
| 5.2.4 Génération de potentiels modulés . . . . .  | 65        |
| 5.3 Sélection spatiale avec DMD . . . . .   | 66        |
| 5.3.1 Motivation et principe . . . . .  | 66        |
| 5.3.2 Mise en place technique (initiée par Léa Dubois) . . . . .  | 66        |
| 5.3.3 Utilisation dans les protocoles . . . . .   | 68        |
| 5.4 Techniques d'imagerie et d'analyse . . . . .  | 69        |
| 5.4.1 Imagerie par absorption . . . . .   | 69        |
| 5.4.2 Analyse des profils . . . . .   | 69        |
| 5.5 Expériences et protocoles étudiés . . . . .   | 69        |
| 5.5.1 Expansion longitudinale . . . . .   | 70        |
| 5.5.2 Sonde locale de distribution de rapidité . . . . .  | 70        |
| 5.6 Discussion sur les limites et les perspectives . . . . .  | 70        |
| <b>6 Étude du protocole de bi-partition : Mesure de distribution de rapidités locales <math>\rho(x, \theta)</math> pour des systèmes hors équilibre</b> | <b>71</b> |
| 6.1 Dynamique balistique d'un gaz 1D après une coupure bipartite . . . . .  | 73        |
| 6.1.1 Préparation expérimentale et protocole de coupure . . . . .   | 73        |
| 6.1.2 Cadre de la GHD et dynamique balistique et . . . . .  | 74        |
| 6.1.3 Validation expérimentale de la dynamique hydrodynamique . . . . .   | 76        |
| 6.2 Sonder la distribution locale des rapidités . . . . .   | 78        |
| 6.2.1 Sélection d'une tranche localisée après déformation du bord . . . . .   | 78        |
| 6.2.2 Expansion de la tranche et observation d'une asymétrie . . . . .  | 79        |
| 6.3 Simulations numériques . . . . .  | 81        |
| 6.3.1 Système homogène à l'équilibre thermique . . . . .  | 81        |
| 6.3.2 Dynamique du contour dans l'espace des phases $(x, \theta)$ . . . . .   | 82        |
| 6.3.3 Simulation de la déformation du bord . . . . .  | 83        |
| 6.3.4 Simulation de l'expansion . . . . .   | 83        |
| 6.3.5 Comparaison aux données expérimentales et discussion . . . . .  | 85        |
| <b>7 Mise en place d'un confinement longitudinal dipolaire</b>  | <b>89</b> |
| 7.1 Transformation de jauge et simplification du Hamiltonien . . . . .  | 89        |

|                   |  |            |
|-------------------|--|------------|
| 7.2               | Potentiel Dipolaire d'un atome à deux niveaux - généralité . . . . .   | 90         |
| 7.2.1             | Introduction . . . . .   | 90         |
| 7.2.2             | Système à deux niveaux et interaction avec le champ. . . . .   | 91         |
| 7.2.3             | Interprétation du traitement du second ordre : transition virtuelle et origine du potentiel dipolaire (AC-Stark) . . . . . | 91         |
| 7.2.4             | Expression explicite du potentiel dipolaire . . . . .  | 92         |
| 7.3               | Piégeage dipolaire d'un atome à plusieurs niveaux . . . . .  | 93         |
| 7.3.1             | Atomes multiniveaux et origine du potentiel dipolaire dans le formalisme quantique . . . . .                               | 93         |
| 7.4               | Cas du Rubidium 87 dans une polarisation rectiligne . . . . .  | 96         |
| 7.4.1             | Structure électronique du Rubidium . . . . .   | 96         |
| 7.4.2             | Structure matricielle du potentiel dipolaire . . . . .   | 97         |
| 7.4.3             | Cas de désaccords très importants . . . . .  | 97         |
| 7.4.4             | Structure fine et base des états $ L, S; J, m_J\rangle$ . . . . .  | 99         |
| 7.5               | Notre dispositif expérimental . . . . .  | 101        |
| 7.5.1             | Choix du laser pour le piégeage dipolaire . . . . .  | 101        |
| 7.5.2             | Amplification par Tapered Amplifier (TA) . . . . .   | 104        |
| <b>Conclusion</b> |  | <b>107</b> |
| <b>A Annexes</b>  |  | <b>109</b> |



# Chapitre 1

# Modèle de Lieb-Liniger et approche Bethe Ansatz

## Introduction

Dans ce chapitre, nous introduisons progressivement le modèle de Lieb-Liniger et l'Ansatz de Bethe, outils fondamentaux pour décrire un gaz de bosons unidimensionnel avec interactions delta. L'objectif est d'accompagner pas à pas le lecteur depuis la formulation du problème quantique en champ de bosons jusqu'aux solutions exactes obtenues par l'Ansatz de Bethe.

Nous commençons par écrire l'équation du champ de bosons, exprimée à l'aide des opérateurs de création et d'annihilation en représentation de position. Pour des raisons pédagogiques, nous abordons d'abord le cas d'une seule particule, sans interaction. Cela permet d'introduire naturellement les états de position et leur évolution sous l'action du Hamiltonien libre.

Ensuite, nous étudions le cas de deux particules, cette fois en tenant compte de l'interaction locale. Cela nous amène à considérer les états de position dans le cas général, y compris lorsque les deux particules peuvent occuper la même position. Cette situation, bien plus subtile qu'il n'y paraît, met en évidence la complexité introduite par l'interaction, et justifie que l'on commence par analyser les configurations où les particules sont à des positions distinctes.

Dans le référentiel du centre de masse, le problème à deux corps avec interaction devient équivalent à un problème à une seule particule en interaction avec une barrière delta au centre. Cette reformulation permet d'interpréter l'effet de l'interaction comme une condition de raccord sur la fonction d'onde, tout en respectant la symétrie bosonique.

Nous revenons ensuite aux coordonnées du laboratoire afin d'introduire naturellement la forme des solutions imposée par l'Ansatz de Bethe. Cela nous conduit aux équations dites de Bethe, qui relient les quasimoments des particules à travers des conditions de périodicité modifiées par l'interaction.

Une fois les notations bien établies, nous généralisons le raisonnement au cas de  $N$  particules, pour obtenir l'Hamiltonien de Lieb-Liniger complet ainsi que la forme générale de l'Ansatz de Bethe. Les solutions ainsi construites permettent non seulement de déterminer le spectre de l'Hamiltonien, mais aussi de calculer des observables physiques importantes, telles que l'impulsion totale ou le nombre de particules.

Enfin, nous introduisons la notion de distribution de rapidité, outil essentiel dans l'étude des états d'énergie minimale (états fondamentaux) et dans la description thermodynamique du système. Ce cadre servira de base aux développements ultérieurs sur les gaz intégrables à température finie et les états stationnaires après quench quantique.

## 1.1 Description du modèle de Lieb-Liniger

### 1.1.1 Introduction au modèle de gaz de Bose unidimensionnel et Hamiltonien du modèle

#### De la première à la seconde quantification

**Introduction.** La mécanique quantique se développe historiquement en deux grandes étapes : la *première quantification*, aussi appelée quantification canonique, et la *seconde quantification*. Comprendre ces deux cadres est essentiel pour aborder les systèmes quantiques complexes, en particulier ceux où le nombre de particules peut varier.

**Première quantification (quantification canonique, particule unique).** La première quantification est la mécanique quantique standard, celle que vous avez rencontrée dès vos premiers cours. Elle consiste à quantifier un

système classique décrit par des variables dynamiques telles que la position  $x$  et la quantité de mouvement  $p$ . On procède en remplaçant ces variables par des **opérateurs hermitiens**  $\hat{x}$  et

$$\hat{p} \doteq -i\hbar\hat{\partial}_x, \quad (1.1)$$

où  $\hbar$  est la constante de Planck réduite, satisfaisant la **relation de commutation canonique** fondamentale  $[\hat{x}, \hat{p}] = i\hbar$ . L'état du système est alors décrit par une **fonction d'onde**  $\psi(x, t)$ , solution de l'**équation de Schrödinger** indépendante du nombre de particules :

$$i\hbar \frac{\partial \psi}{\partial t} = \hat{\mathcal{H}}\psi, \quad (1.2)$$

avec  $\hat{\mathcal{H}}$  l'opérateur hamiltonien.

*Exemple : particule libre en une boîte à une dimension.*

Dans le cas d'une particule libre de masse  $m$  se déplaçant en une dimension, l'Hamiltonien est constitué uniquement du terme cinétique  $\hat{\mathcal{H}} = \hat{p}^2/2m$ . En représentation position, où l'opérateur quantité de mouvement s'écrit comme dans l'équation (1.1), l'Hamiltonien prend alors la forme différentielle :

$$\hat{\mathcal{H}} = -\frac{\hbar^2}{2m}\partial_x^2. \quad (1.3)$$

Les états propres stationnaires de (1.2) dépendant du temps sont de la forme  $\psi_k(x, t) = \varphi_k(x)e^{-i\varepsilon(k)t/\hbar}$  où  $\varphi_k(x)$  est une fonction propre de l'hamiltonien, soit de l'équation stationnaire  $\hat{\mathcal{H}}\varphi_k = \varepsilon(k)\varphi_k$  i.e. pour une particule libre :

$$\frac{\hbar^2}{2m}\partial_x^2\varphi_k = \varepsilon(k)\varphi_k, \quad (1.4)$$

avec  $\varepsilon(k)$  l'énergie associée à une onde plane de nombre d'onde  $k$

$$\varepsilon(k) = \frac{\hbar^2 k^2}{2m}. \quad (1.5)$$

Les fonctions propres spatiales  $\varphi_k(x)$  de l'hamiltonien libre s'écrivent comme des combinaisons linéaires d'ondes planes

$$\varphi_k(x) = ae^{-ikx} + be^{ikx}, \quad \text{avec } (a, b) \in \mathbb{C}^2. \quad (1.6)$$

**Périodicité.** Si la particule est confinée dans une boîte de longueur  $L$  avec des conditions aux limites périodiques (ie  $\varphi_k(x+L) = \varphi_k(x)$ ), alors le spectre de  $k$  est quantifié :

$$e^{kL} = 1 \quad \text{ou encore } kL \in 2\pi\mathbb{Z}. \quad (1.7)$$

Le problème est équivalent à celui d'une particule libre sur un cercle de périmètre  $L$ .

La particule est délocalisée sur tout l'espace (le cercle), sans structure particulière i.e. les solutions (1.6) correspondent à des **états non liés** (ou états de diffusion).

Pour  $k \neq 0$  (respectivement pour  $k = 0$ ), la fonction propre  $\varphi_k(x)$  de l'équation (1.6) appartient à un sous-espace propre associé à  $k$  de dimension 2 (respectivement de dimension 1) engendré par  $x \mapsto e^{-ikx}$  et  $x \mapsto e^{ikx}$  (respectivement par  $x \mapsto 1$ ). L'espace engendré par l'ensemble des sous-espaces propres forme un **espace de Hilbert**, muni du **produit scalaire** défini par :

$$(\varphi_{k'}, \varphi_k) = \int_0^L \varphi_{k'}^*(x)\varphi_k(x) dx. \quad (1.8)$$

Les sous-espaces propres sont orthogonaux entre eux i.e. en utilisant les conséquences de la condition de périodicité (1.7),  $(\varphi_{k'}, \varphi_k) = 0$  pour  $|k'| \neq |k|$ . Pour chaque sous-espace propre on impose que les états propres forment une base orthonormale i.e. en utilisant (1.7), les fonctions propres  $\varphi_k$  écrit sous la forme (1.6), sont orthogonaux avec  $\varphi_{\bar{k}}$ :  $x \mapsto \pm(b^*e^{-ikx} - a^*e^{ikx})$  soit  $(\varphi_{\bar{k}}, \varphi_k) = 0$ , et on impose que  $|a|^2 + |b|^2 = L^{-1}$  pour assurer la normalité de  $\varphi_k$  et de  $\varphi_{\bar{k}}$  soit  $(\varphi_k, \varphi_k) = (\varphi_{\bar{k}}, \varphi_{\bar{k}}) = 1$ .

Les solutions générales de l'équation de Schrödinger s'écrivent alors comme une superposition d'états propres  $\psi = c_0 \psi_0 + \sum_{|k|>0} (c_k \psi_k + c_{\bar{k}} \psi_{\bar{k}})$ .

Il y a deux base de vecteur propre particulier :

i) **Base de chiralité / impulsion :**

$$\varphi_{\pm} = \frac{1}{\sqrt{L}} e^{\pm ikx} \quad (1.9)$$

Ces derniers de plus d'être états propres de l'opérateur énergie  $\hat{\mathcal{H}}$ , sont des états propres de l'opérateur impulsion  $\hat{p}$ , avec valeurs propres opposées  $\pm \hbar k$ .

ii) **Base symétrique / antisymétrique :** En appliquant la matrice de passage unitaire  $\frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -i & +i \end{pmatrix}$  à la base  $\{\varphi_+, \varphi_-\}$ , on passer dans la base

$$\begin{cases} \varphi_S = \sqrt{\frac{2}{L}} \cos(kx) & \text{type Neumann : } \varphi'_S(0) = \varphi'_S(L) = 0 \\ \varphi_A = \sqrt{\frac{2}{L}} \sin(kx) & \text{type Dirichlet : } \varphi_A(0) = \varphi_A(L) = 0 \end{cases} \quad (1.10)$$

Cette condition d'orthonormalité est imposée afin de garantir l'indépendance linéaire des états quantiques, et d'assurer que toute fonction d'onde de l'espace de Hilbert puisse être développée de manière unique sur cette base.

Avec le formalisme de Dirac, la fonction d'onde  $\varphi_k$  est représentée par le ket  $|k\rangle$  normé (*i.e.*  $\langle k'|k\rangle = \delta_{k',k}$ , où  $\delta_{p,q}$  est le symbole de Kronecker), et l'équation de Schrödinger s'écrit :  $\hat{\mathcal{H}}|k\rangle = \varepsilon(k)|k\rangle$ . En appliquant le bra  $\langle x|$  de part et d'autre, on obtient :  $\langle x|\hat{\mathcal{H}}|k\rangle = \varepsilon(k)\langle x|k\rangle$ , où  $|x\rangle$  est normé (*i.e.*  $\langle x'|x\rangle = \delta(x' - x)$  avec  $\delta(y - x)$  une distribution de Dirac) et  $\varphi_k(x) = \langle x|k\rangle$  est la représentation positionnelle de l'état  $|k\rangle$ .

La base  $\{|x\rangle\}$  étant continue, et les états  $\{|k\rangle\}$  quantifiés (par exemple dans une boîte de taille finie avec conditions aux limites périodiques), les relations de changement de base s'écrivent :

$$|k\rangle = \int_0^L dx \varphi_k(x) |x\rangle, \quad |x\rangle = \sum_k \varphi_k^*(x) |k\rangle, \quad (1.11)$$

avec  $\varphi_k^*(x) = \langle k|x\rangle$ . L'état  $|x\rangle$  est relié aux états  $|k\rangle$  par une transformation de Fourier discrète. Ces formules montrent que les états  $|k\rangle$  sont les composantes de Fourier de l'état  $|x\rangle$ .

*De la particule unique aux systèmes à N particules.* Pour un système composé de  $N$  particules identiques, une approche naturelle consiste à introduire une fonction d'onde  $\varphi(x_1, \dots, x_N)$  dépendant de  $N$  variables, symétrique pour des bosons ou antisymétrique pour des fermions sous l'échange de deux coordonnées  $x_i \leftrightarrow x_j$ , solution de l'équation de Schrödinger à  $N$  corps. Toutefois, cette description devient rapidement inextricable lorsque le nombre de particules augmente, ou lorsque le système permet la création et l'annihilation de particules, comme dans un milieu ouvert ou en contact avec un bain thermique.

## Seconde quantification

Pour dépasser ces limitations, on adopte le **formalisme de la seconde quantification**, dans lequel l'état du système est décrit non plus par une fonction d'onde mais par un vecteur dans un espace de Fock. Les opérateurs de création et d'annihilation remplacent alors les variables dynamiques classiques et permettent une description unifiée et élégante des systèmes à nombre variable de particules.

**Structure de l'espace des états de Fock.** Dans ce formalisme, l'espace des états est une **somme directe d'espaces à  $N$  particules**, et chaque état est décrit par l'occupation des différents modes quantiques. Les opérateurs  $\hat{a}_k^\dagger$  et  $\hat{a}_k$  créent et annihilent une particule dans l'état d'onde plane de moment  $k$  :

$$|k\rangle = \hat{a}_k^\dagger |\emptyset\rangle, \quad (1.12)$$

état avec une particule dans le mode  $k$ , où  $|\emptyset\rangle$  désigne le vide quantique de Fock, défini par :

$$\forall k \in \mathbb{R}: \quad \hat{a}_k |\emptyset\rangle = 0, \quad \langle \emptyset | \emptyset \rangle = 1. \quad (1.13)$$

Le symbole  $\hat{a}_\lambda$  représente ici de manière générique soit l'opérateur  $\hat{b}_\lambda$  pour les bosons, soit  $\hat{c}_\lambda$  pour les fermions, et satisfait respectivement les relations de commutation (pour les bosons) ou d'anticommulation (pour les fermions). Dans ce qui suit, nous nous restreignons au cas bosonique.

*Relations de commutation bosoniques.* Les relations de commutation fondamentales pour les bosons sont :

$$[\hat{b}_k, \hat{b}_{k'}] = [\hat{b}_k^\dagger, \hat{b}_{k'}^\dagger] = 0, \quad [\hat{b}_k, \hat{b}_{k'}^\dagger] = \hat{\delta}_{k,k'}, \quad (1.14)$$

où  $\hat{\delta}_{k,k'}$  est le symbole de Kronecker, valant 1 si  $k = k'$  et 0 sinon.

**Nature du champ quantique.** La seconde quantification généralise ce cadre en permettant de traiter des systèmes où le nombre de particules n'est pas fixé, ce qui est fréquent en physique des particules, des champs quantiques, ou des gaz quantiques.

L'idée principale est de ne plus quantifier directement les particules, mais le *champ quantique* associé. Les états d'une particule unique deviennent alors des états d'occupation dans un espace de Fock, qui décrit l'ensemble des configurations possibles avec zéro, une, ou plusieurs particules.

*Champs de Bose.* Le gaz de Bose unidimensionnel est décrit dans le cadre de la théorie quantique des champs par un champ bosonique canonique  $\hat{\Psi}(x)$ , qui agit sur l'espace de Fock des états du système. Ce champ quantique encode l'annihilation d'une particule en  $x$ , et son adjoint  $\hat{\Psi}^\dagger(x)$  correspond à la création d'une particule en ce point.

$$|x\rangle = \hat{\Psi}^\dagger(x) |\emptyset\rangle, \quad (1.15)$$

état avec une particule en  $x$  et  $|\emptyset\rangle$  est le vide quantique de Fock défini par :

$$\forall x \in \mathbb{R}, \quad \hat{\Psi}(x) |\emptyset\rangle = 0. \quad (1.16)$$

*Relations de commutation bosoniques.* Ces champs satisfont les relations de commutation canoniques à temps égal :

$$[\hat{\Psi}(x), \hat{\Psi}(y)] = [\hat{\Psi}^\dagger(x), \hat{\Psi}^\dagger(y)] = 0, \quad [\hat{\Psi}(x), \hat{\Psi}^\dagger(y)] = \hat{\delta}(x - y), \quad (1.17)$$

où  $\hat{\delta}(x - y)$  est la fonction delta de Dirac. Ces relations expriment le caractère bosonique des excitations du champ.

**État à  $N$  particules.** Soient  $N$  bosons dans les états  $\{k_1, \dots, k_N\}$  (un boson dans l'état  $k_1$ , un autre dans  $k_2$ , etc.) et aux positions  $\{x_1, \dots, x_N\}$  (un boson en  $x_1$ , un autre en  $x_2$ , etc.). Leurs états s'écrivent alors :

$$|\{k_1, \dots, k_N\}\rangle = \frac{1}{\sqrt{N!}} \hat{b}_{k_1}^\dagger \cdots \hat{b}_{k_N}^\dagger |\emptyset\rangle, \quad |\{x_1, \dots, x_N\}\rangle = \frac{1}{\sqrt{N!}} \hat{\Psi}^\dagger(x_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(x_N) |\emptyset\rangle, \quad (1.18)$$

où le facteur  $1/\sqrt{N!}$  traduit le caractère d'indiscernabilité des bosons et garantit la symétrisation correcte de l'état.

*Changement de base.* On peut relier les opérateurs de création/annihilation dans la base des ondes planes aux opérateurs de champ via :

$$\hat{b}_k^\dagger = \int_0^L dx \varphi_k(x) \hat{\Psi}^\dagger(x), \quad \hat{\Psi}^\dagger(x) = \sum_k \varphi_k^*(x) \hat{b}_k^\dagger. \quad (1.19)$$

Le champ quantique  $\hat{\Psi}(x)$  est relié aux opérateurs de moment  $\hat{b}_k$  par une transformation de Fourier. Ces formules montrent que les opérateurs  $\hat{b}_k$  sont les composantes de Fourier du champ  $\hat{\Psi}(x)$ .

Ainsi, un état à  $N$  bosons dans la base  $|k\rangle^{\otimes N}$  peut s'écrire :

$$|\{k_a\}\rangle = \frac{1}{\sqrt{N!}} \int dx_1 \cdots dx_N \varphi_{\{k_a\}}(\{x_a\}) \hat{\Psi}^\dagger(x_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(x_N) |\emptyset\rangle, \quad (1.20)$$

où on note  $\{k_a\} \equiv \{k_1, \dots, k_N\}$  et  $\{x_a\} \equiv \{x_1, \dots, x_N\}$ , et la fonction d'onde symétrisée s'écrit :  $\varphi_{\{k_a\}}(\{x_a\}) = \frac{1}{\sqrt{N!}} \sum_{\sigma \in \hat{S}_N} \prod_{i=1}^N \varphi_{k_{\sigma(i)}}(x_i)$ , avec  $\hat{S}_N$  le groupe symétrique d'ordre  $N$  mais aussi :

$$\varphi_{\{k_a\}}(\{x_a\}) = \frac{1}{\sqrt{N!}} \langle \emptyset | \hat{\Psi}(x_1) \cdots \hat{\Psi}(x_N) | \{k_a\} \rangle. \quad (1.21)$$

## Operateur.

### Opérateur à un corps.

*Dans la base discrètes des modes  $\{|k\rangle\}$ .* Soit  $\hat{f}$  un opérateur à une particule, dont les éléments de matrice dans une base orthonormée  $\{|k\rangle\}$  sont donnés par  $f_{\lambda\nu} = \langle\lambda|\hat{f}|\nu\rangle$ . Un opérateur symétrique à  $N$  particules correspondant à la somme des actions de  $\hat{f}$  sur chacune des particules s'écrit en première configuration :  $\hat{F} = \sum_{i=1}^N \hat{f}^{(i)}$ , où  $\hat{f}^{(i)}$  désigne l'action de  $\hat{f}$  sur la  $i^e$  particule uniquement. En base de Dirac, cela donne :  $\hat{f}^{(i)} = \sum_{\lambda,\nu} f_{\lambda\nu} |i:\lambda\rangle\langle i:\nu|$ , où  $|i:\lambda\rangle$  représente un état où seule la  $i^e$  particule est dans l'état  $\lambda$ . On peut montrer que la somme des projecteurs agissant sur chaque particule s'identifie à une combinaison d'opérateurs de création et d'annihilation :  $\sum_{i=1}^N |i:\lambda\rangle\langle i:\nu| = \hat{a}_\lambda^\dagger \hat{a}_\nu$ , (où  $\hat{a}_\lambda$  est une notation générique désignant  $\hat{b}_\lambda$  pour les bosons, ou  $\hat{c}_\lambda$  pour les fermions).

On en déduit que l'opérateur à un corps  $\hat{F}$  peut se réécrire dans le formalisme de la seconde quantification comme :

$$\hat{F} = \sum_{\lambda,\nu} \langle\lambda|\hat{f}|\nu\rangle \hat{a}_\lambda^\dagger \hat{a}_\nu. \quad (1.22)$$

L'opérateur  $\hat{a}_\lambda^\dagger \hat{a}_\nu$  fait la transition d'une particule de l'état  $\nu$  à vers l'état  $\lambda$ . Si  $\lambda = \nu$  cette opérateur est l'opérateur nombre de particule dans le mode  $\lambda$ .

*Exemples : Énergie cinétique totale.* Si l'on sait diagonaliser l'opérateur  $\hat{f}$ , c'est-à-dire si l'on peut écrire :  $\hat{f} = \sum_k f_k |k\rangle\langle k|$ , alors l'opérateur à  $N$  corps associé s'écrit :  $\hat{F} = \sum_k \langle k|\hat{f}|k\rangle \hat{a}_k^\dagger \hat{a}_k$ . On obtient ainsi une forme diagonale de  $\hat{F}$  en seconde quantification. Un exemple immédiat est l'énergie des particules libres ; on rappelle que pour une :  $\hat{\mathcal{H}}|k\rangle = \varepsilon(k)|k\rangle$ , avec  $\varepsilon(k)$  l'énergie du mode  $k$  (1.5). Alors en injectant  $\hat{f} = \hat{\mathcal{H}}$  ( $= \frac{\hat{p}^2}{2m}$ ) dans (1.22) on obtient l'énergie cinétique totale du système :

$$\hat{K} = \sum_k \varepsilon(k) \hat{b}_k^\dagger \hat{b}_k. \quad (1.23)$$

Et pour  $N$  particules, en écrivant l'état sous la forme (1.18), en utilisant les relations de commutation (1.14) et la définition de l'état de Fock (1.13), on trouve que  $|\{k_a\}\rangle$  est un état propre de  $\hat{K}$  associé à l'énergie  $(\sum_{i=1}^N \varepsilon(k_i))$ , c'est-à-dire :

$$\hat{K} |\{k_a\}\rangle = \left( \sum_{i=1}^N \varepsilon(k_i) \right) |\{k_a\}\rangle. \quad (1.24)$$

*Dans la base continue des positions  $\{|x\rangle\}$ .* En injectant les relation des changement de base d'état (1.11) et de champ (1.19) (qui prend la même forme pour  $\hat{a}_\lambda$  et pour  $\hat{a}_\lambda^\dagger$ ), dans (??) on obtient :

$$\hat{F} = \iint_0^L dx dy \hat{\Psi}^\dagger(x) \langle x|\hat{f}|y\rangle \hat{\Psi}(y). \quad (1.25)$$

*Exemples : Énergie cinétique totale.* Reprenons l'exemple de l'énergie cinétique totale avec  $\hat{f} = \frac{\hat{p}^2}{2m}$ . En injectant  $\langle x|\hat{f}|x'\rangle = -\frac{\hbar^2}{2m} \hat{\partial}_y^2 \delta(y-x)$  dans (1.25) on réécrit l'opérateur énergie cinétique total  $\hat{K}$  de l'équation (1.23) :

$$\hat{K} = -\frac{\hbar^2}{2m} \int_0^L dx \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\partial}_x^2 \hat{\Psi}(x) = \frac{\hbar^2}{2m} \int_0^L dx \hat{\partial}_x \hat{\Psi}^\dagger(x) \cdot \hat{\partial}_x \hat{\Psi}(x). \quad (1.26)$$

Lorsque cet Hamiltonien agit sur l'état de Fock à  $N$  particules  $|\{k_a\}\rangle$ , les règles de commutation (1.17) ainsi que la définition des états de Fock (1.16) impliquent (cf. Annexe ??) :

$$\hat{K} |\{k_a\}\rangle = \int_0^L d^N z \hat{\mathcal{K}}_N \varphi_{\{k_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle, \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{K}}_N = -\sum_{i=1}^N \frac{\hbar^2 \hat{\partial}_{z_i}^2}{2m}, \quad (1.27)$$

où  $-i\hbar \hat{\partial}_{z_i}$  désigne l'opérateur impulsion de la position  $z_i$  particule.

*Quantité de mouvement totale et nombre total de particules.* Dans l'exemple de l'énergie cinétique, l'opérateur  $\hat{f}$  est proportionnel à l'opérateur impulsion au carré  $\hat{p}^2$ . On peut appliquer un raisonnement similaire à d'autres observables : pour la **quantité de mouvement totale**, on choisit  $\hat{f} = \hat{p}$  (puissance 1), et pour le **nombre total de particules**, on prend  $\hat{f} = \hat{p}^0$ , c'est-à-dire l'identité. On note  $\hat{Q}$  l'opérateur nombre total de particule et  $\hat{P}$  l'opérateur

quantité mouvement totale . En seconde quantification, ces opérateurs s'écrivent dans la base  $\{|k\rangle\}$  :

$$\hat{Q} = \sum_k \hat{b}_k^\dagger \hat{b}_k, \quad \hat{P} = i\hbar \sum_k k \hat{b}_k^\dagger \hat{b}_k, \quad (1.28)$$

Lorsqu'on les applique à un état de Fock à  $N$  particules  $|\{k_a\}\rangle$ , on obtient :

$$\hat{Q} |\{k_a\}\rangle = \left( \sum_{i=1}^N 1 \right) |\{k_a\}\rangle, \quad \hat{P} |\{k_a\}\rangle = -i\hbar \left( \sum_{i=1}^N k_i \right) |\{k_a\}\rangle. \quad (1.29)$$

Dans la base position  $\{|x\rangle\}$ , les opérateurs s'écrivent :

$$\hat{Q} = \int_0^L dx \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\Psi}(x), \quad \hat{P} = \frac{i\hbar}{2} \int_0^L dx \left\{ \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\partial}_x \hat{\Psi}(x) - [\hat{\partial}_x \hat{\Psi}^\dagger(x)] \hat{\Psi}(x) \right\} \quad (1.30)$$

où l'expression symétrisée de  $\hat{P}$  assure son hermiticité.

Lorsqu'on applique ces opérateurs à l'état  $|\{k_a\}\rangle$ , on obtient (comme pour l'énergie cinétique) :

$$\hat{Q} |\{k_a\}\rangle = \int_0^L d^N z \hat{\mathcal{N}}_N \varphi_{\{k_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle, \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{N}}_N = \sum_{i=1}^N 1, \quad (1.31)$$

$$\hat{P} |\{k_a\}\rangle = \int_0^L d^N z \hat{\mathcal{P}}_N \varphi_{\{k_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle, \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{P}}_N = -i\hbar \sum_{i=1}^N \hat{\partial}_{z_i}. \quad (1.32)$$

*On s'avance sur le chapitre (2).* , en voulant généraliser avec  $\hat{f} = \hat{p}^q$  où  $q$  est un entier. Soit dans la base  $\{|k\rangle\}$  :  $\hat{F} = (-i\hbar)^q \sum_k k^q \hat{b}_k^\dagger \hat{b}_k$  et en l'appliquant à  $|\{k_a\}\rangle$  :

$$\hat{F} |\{k_a\}\rangle = (-i\hbar)^q \left( \sum_{i=1}^N k_i^q \right) |\{k_a\}\rangle, \quad (1.33)$$

et dans la base  $\{|x\rangle\}$  :  $\hat{F} = \frac{(i\hbar)^q}{2} \int_0^L \left\{ \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\partial}_x^q \hat{\Psi}(x) + (-1)^q [\hat{\partial}_x^q \hat{\Psi}^\dagger(x)] \hat{\Psi}(x) \right\} dx$  et en l'appliquant à  $|\{k_a\}\rangle$  :  $\hat{F} |\{k_a\}\rangle = \int_0^L d^N z \hat{\mathcal{F}}_N \varphi_{\{k_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle$  avec  $\hat{\mathcal{F}}_N = (-i\hbar)^q \sum_{i=1}^N (\hat{\partial}_{z_i})^q$ .

## Opérateurs à deux corps

*Dans la base discrètes des modes  $\{|k\rangle\}$ .* Nous considérons à présent les termes d'interaction impliquant deux particules ,  $\hat{v}$  , dont les éléments de matrices sont donnés par  $v_{\alpha\beta\gamma\delta} = \langle 1 : \alpha; 2 : \beta | \hat{v} | 1 : \gamma; 2 : \delta \rangle$  , où  $|i : \gamma; j : \delta\rangle$  représente l'état où la  $i^e$  particules est dans l'état  $\gamma$  et la  $j^e$  dans l'état  $\delta$  . Ceux-ci correspondent à des opérateurs de la forme :  $\hat{V} = \sum_{j < i} \hat{v}^{(i,j)} = \frac{1}{2} \sum_{i,j \neq i} \hat{v}^{(i,j)}$ . avec  $\hat{v}^{(i,j)}$  désigne l'interaction à deux corps entre les  $i^e$  et  $j^e$  particules , exprimés dans la base à deux états :  $\hat{v}^{(i,j)} = \sum_{\alpha,\beta,\delta,\gamma} |i : \alpha; j : \beta\rangle v_{\alpha\beta\gamma\delta} \langle i : \gamma; j : \delta|$  . On peut réécrire l'opérateur  $\hat{V}$  en termes d'opérateurs de création et d'annihilation comme suit :

$$\hat{V} = \frac{1}{2} \sum_{\alpha,\beta,\gamma,\delta} \langle 1 : \alpha; 2 : \beta | \hat{v} | 1 : \gamma; 2 : \delta \rangle \hat{a}_\alpha^\dagger \hat{a}_\beta^\dagger \hat{a}_\delta \hat{a}_\gamma. \quad (1.34)$$

Cette forme est particulièrement utile pour le traitement des interactions dans l'espace de Fock.

*Dans la base continue des positions  $\{|x\rangle\}$ .* En injectant les relation des changement de base d'état (1.11) et de champ (1.19), dans (1.34) on obtient :

$$\hat{V} = \frac{1}{2} \iiint dx_1 dx_2 dx'_1 dx'_2 \langle 1 : x_1, 2 : x_2 | \hat{v} | 1 : x'_1, 2 : x'_2 \rangle \hat{\Psi}^\dagger(x_1) \hat{\Psi}^\dagger(x_2) \hat{\Psi}(x'_2) \hat{\Psi}(x'_1) \quad (1.35)$$

*Exemple : Interactions ponctuelles.* Dans le cas d'une interaction ne dépendant que de la distance relative entre deux particules,  $\langle 1 : x_1, 2 : x_2 | \hat{v} | 1 : x'_1, 2 : x'_2 \rangle = v(x_1 - x_2) \delta(x_1 - x'_1) \delta(x_2 - x'_2)$ , l'expression (1.35) se simplifie :

$$\hat{V} = \frac{1}{2} \int dx_1 dx_2 v(x_1 - x_2) \hat{\Psi}^\dagger(x_1) \hat{\Psi}^\dagger(x_2) \hat{\Psi}(x_2) \hat{\Psi}(x_1) \quad (1.36)$$

soit pour des interactions ponctuelles :

$$\hat{\mathbf{V}} = \frac{g}{2} \int dx \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\Psi}(x) \hat{\Psi}(x) \quad (1.37)$$

et quand on l'applique à l'état  $|\{k_a\}\rangle$ , les règles de commutations (1.17) et la définition d'état de Fock (1.16) impliquent que (cf Annex ??)

$$\hat{\mathbf{V}} |\{k_a\}\rangle = \int d^N z \hat{\mathcal{V}}_N \varphi_{\{k_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{V}}_N = g \sum_{1 \leq i < j \leq N} \hat{\delta}(z_i - z_j) \quad (1.38)$$

où  $g$  est la constante de couplage.

### Expression de l'Hamiltonien de Lieb-Liniger.

À partir d'ici, on fixe  $\hbar = m = 1$ . Ainsi, les dimensions (unités) des nombres d'onde  $k$  et des vitesses ne sont plus différencierées. Dans le formalisme des opérateurs de champs, l'Hamiltonien d'un système soumis à des interactions ponctuelles est la somme de l'énergie cinétique  $\hat{\mathbf{K}}$  donnée par (1.26), et du terme d'interaction  $\hat{\mathbf{V}}$  introduit dans (1.37) :

$$\hat{\mathbf{H}} = \int dx \hat{\Psi}^\dagger(x) \left[ -\frac{1}{2} \hat{\partial}_x^2 + \frac{g}{2} \hat{\Psi}^\dagger(x) \hat{\Psi}(x) \right] \hat{\Psi}(x). \quad (1.39)$$

Lorsqu'on applique cet Hamiltonien à un état de Fock à  $N$  particules  $|\{\theta_1, \dots, \theta_N\}\rangle$ , où chaque paramètre  $\theta_i$  est homogène à un nombre d'onde ou à une vitesse (mais pas nécessairement homogène à un nombre d'onde  $k$  d'où la notation  $\theta$ ), on obtient — en utilisant les équations (1.26) et (1.38) :

$$\hat{\mathbf{H}} |\{\theta_a\}\rangle = \int d^N z \hat{\mathcal{H}}_N \varphi_{\{\theta_a\}}(\{z_a\}) \hat{\Psi}(z_1) \cdots \hat{\Psi}^\dagger(z_N) |\emptyset\rangle, \quad (1.40)$$

avec  $\{\theta_a\} \equiv \{\theta_1, \dots, \theta_N\}$  et .

$$\hat{\mathcal{H}}_N = \hat{\mathcal{K}}_N + \hat{\mathcal{V}}_N \quad \text{où on rappelle} \quad \hat{\mathcal{K}}_N = -\frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \partial_{z_i}, \text{ et} \quad \hat{\mathcal{V}}_N = g \sum_{1 \leq i < j \leq N} \hat{\delta}(z_i - z_j). \quad (1.41)$$

**Équation du mouvement associée.** L'équation du mouvement du champ  $\Psi(x)$  est obtenue à partir de l'équation de Heisenberg :

$$i\hat{\partial}_t \hat{\Psi} = [\hat{\Psi}, \hat{\mathbf{H}}], \quad (1.42)$$

ce qui, après évaluation explicite du commutateur (1.17), conduit à :

$$i\hat{\partial}_t \hat{\Psi} = -\frac{1}{2} \hat{\partial}_x^2 \hat{\Psi} + g \hat{\Psi}^\dagger \hat{\Psi} \hat{\Psi} \quad (1.43)$$

est appelée l'équation de **Schrödinger non linéaire (NS)**.

Pour  $g > 0$ , l'état fondamental à température nulle est une sphère de Fermi. Seul ce cas sera considéré par la suite.

**Conservation et commutation.** Les opérateurs nombre totale de particule  $\hat{Q}$  et quantité totale de mouvement  $\hat{\mathbf{Q}}$  commutent avec l'Hamiltonien  $\hat{\mathbf{H}}$  du modèle de Lieb-Liniger :

$$[\hat{\mathbf{H}}, \hat{Q}] = 0, \quad [\hat{\mathbf{H}}, \hat{\mathbf{P}}] = 0. \quad (1.44)$$

Ils constituent ainsi des intégrales du mouvement. Cette propriété est une manifestation de la symétrie translationnelle du système (pour  $\hat{\mathbf{P}}$ ) et de la conservation du nombre total de particules (pour  $\hat{Q}$ ).

Nous verrons au chapitre (2) que cette situation s'étend à une **infinité d'intégrales du mouvement** dans les systèmes intégrables, ce qui permettra de construire l'ensemble de Gibbs généralisé (GGE).

**États propres et valeurs propres.** Les états propres  $|\{\theta_a\}\rangle$ , construits dans le cadre de la seconde quantification à partir de la solution du modèle de Lieb-Liniger, sont simultanément fonctions propres des opérateurs  $\hat{Q}$ ,  $\hat{\mathbf{P}}$  et  $\hat{\mathbf{K}}$  :

$$\hat{Q} |\{\theta_a\}\rangle = N |\{\theta_a\}\rangle, \quad \hat{\mathbf{P}} |\{\theta_a\}\rangle = \left( \sum_{a=1}^N \theta_a \right) |\{\theta_a\}\rangle, \quad \hat{\mathbf{K}} |\{\theta_a\}\rangle = \left( \frac{1}{2} \sum_{a=1}^N \theta_a^2 \right) |\{\theta_a\}\rangle. \quad (1.45)$$

**Conclusion.** La première quantification constitue la base indispensable pour comprendre le comportement quantique d'un nombre fixé de particules. La seconde quantification en est une extension naturelle, nécessaire pour décrire des systèmes plus complexes où le nombre de particules peut varier. Elle repose sur la quantification des champs et l'introduction d'opérateurs de création et d'annihilation, ouvrant ainsi la voie à la physique quantique des champs et à de nombreuses applications modernes.

Les opérateurs  $\hat{Q}$ ,  $\hat{P}$  ((1.30)) et  $\hat{H}$  (1.39) possèdent une structure diagonale commune dans la base des états propres  $|\{\theta_a\}\rangle$ , révélant la nature intégrable du modèle de Lieb-Liniger. Leurs valeurs propres sont respectivement les 0<sup>e</sup>, 1<sup>er</sup> et 2<sup>e</sup> moments des  $\theta_a$ . Cette structure permet de généraliser la construction à une hiérarchie complète d'observables conservées, qui seront présentées au chapitre suivant.

En passant par la seconde quantification, nous avons pu relier l'Hamiltonien à une particule  $\hat{\mathcal{H}}_1$  (1.3) à un Hamiltonien à  $N$  particules  $\hat{\mathcal{H}}_N$  (1.41) dans le modèle de Lieb-Liniger (système avec interactions ponctuelles). Les états  $\varphi_{\{\theta_a\}}$  sont des états propres du nombre total de particules  $\hat{\mathcal{N}}_N$  (1.31), de la quantité de mouvement totale  $\hat{\mathcal{P}}_N$  (1.32) et de l'hamiltonien  $\hat{\mathcal{H}}_N$ .

Dans le cas d'un système à une particule, les états de la forme (1.9) sont déjà propres de  $\hat{\mathcal{N}}_1$ ,  $\hat{\mathcal{P}}_1$  et  $\hat{\mathcal{H}}_1$  (cf. (1.4)). Mais quelle est leur forme pour  $N$  particules ? Et comment généraliser les conditions périodiques (1.7), valables pour une particule, à un système à  $N$  particules ?

Nous allons étudier le cas de  $N = 2$  corps, afin de simplifier l'analyse tout en capturant les premiers effets non triviaux des interactions. Cela permettra de comprendre plus facilement les implications physiques des interactions ponctuelles, en particulier leur influence sur la structure des états propres, les conditions de continuité des fonctions d'onde, ainsi que les relations de dispersion modifiées. Ce cas servira de base pour introduire les concepts clés de la résolution exacte par la méthode de Bethe ansatz, avant de les généraliser au cas  $N$ -corps.

### 1.1.2 Fonction d'onde et Hamiltonien et moment à 2 corps

**Introduction au système de deux bosons avec interaction de contact.** Considérons maintenant un système de deux bosons quantiques confinés dans une boîte unidimensionnelle de longueur  $L$ , avec des conditions aux limites périodiques. Contrairement au cas à une seule particule, une interaction de contact intervient ici dans la dynamique. L'Hamiltonien à deux particules s'écrit :

$$\hat{\mathcal{H}}_2 = \hat{\mathcal{K}}_2 + \hat{\mathcal{V}}_2, \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{K}}_2 = -\frac{1}{2}\partial_{z_1}^2 - \frac{1}{2}\partial_{z_2}^2, \quad \text{et} \quad \hat{\mathcal{V}}_2 = g\delta(z_1 - z_2). \quad (1.46)$$

On rappelle que, pour des particules de masse unitaire (i.e.,  $\hbar = m = 1$ ), les énergies propres de l'opérateur cinétique  $\hat{\mathcal{K}}_2$ , associées aux fonctions d'onde symétrisées  $\varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}$ , sont données par :

$$\varepsilon(\theta_1) + \varepsilon(\theta_2) = \frac{\theta_1^2}{2} + \frac{\theta_2^2}{2}. \quad (1.47)$$

Afin de simplifier le problème, nous nous plaçons dans le référentiel du centre de masse.

**Changement de variables : coordonnées du centre de masse et relative.** En première quantification, on introduit les nouvelles variables :  $Z = \frac{z_1+z_2}{2}$  (centre de masse),  $Y = z_1 - z_2$  (coordonnée relative). Dans ce changement de variables, l'opérateur laplacien total devient :  $\partial_{z_1}^2 + \partial_{z_2}^2 = \frac{1}{2}\partial_Z^2 + 2\partial_Y^2$ . L'Hamiltonien (1.46) se décompose alors en la somme de deux Hamiltoniens agissant respectivement sur  $Z$  et  $Y$  :

$$\hat{\mathcal{H}}_2 = -\frac{1}{4}\partial_Z^2 + \hat{\mathcal{H}}_{\text{rel}}, \quad \text{avec} \quad \hat{\mathcal{H}}_{\text{rel}} = -\partial_Y^2 + g\delta(Y). \quad (1.48)$$

**Résolution du problème du centre de masse et de la coordonnée relative.** L'Hamiltonien du centre de masse,  $-\frac{1}{4}\partial_Z^2$ , décrit une particule de masse totale  $\tilde{m} = 2$ . Ses états propres sont des ondes planes associées à une énergie  $\bar{\theta}^2$ , avec :  $\bar{\theta} = \frac{\theta_1+\theta_2}{2}$ , jouant ici un rôle analogue à celui d'un pseudo-moment associé dans le référentiel de laboratoire. Le Hamiltonien relatif,  $\hat{\mathcal{H}}_{\text{rel}}$ , correspond quant à lui à une particule de masse réduite  $\tilde{m} = \frac{1}{2}$  soumise à un potentiel delta centré en  $Y = 0$ . Son équation propre s'écrit :

$$-\partial_Y^2 \tilde{\varphi}(Y) + g\delta(Y)\tilde{\varphi}(Y) = \tilde{\varepsilon}\tilde{\varphi}(Y), \quad (1.49)$$

où  $\tilde{\varepsilon}$  désigne l'énergie associée au mouvement relatif.

**Forme symétrique de la fonction d'onde pour bosons.** Dans le référentiel du centre de masse. Le système est le même que celles d'un particules de masse  $\tilde{m} = \frac{1}{2}$ . Le système étant composé de particules bosoniques, on cherche une solution symétrique que l'on écrit sous la forme :

$$\tilde{\varphi}(Y) = a e^{i\frac{1}{2}\tilde{\theta}|Y|} + b e^{-i\frac{1}{2}\tilde{\theta}|Y|} \propto \sin\left(\frac{1}{2}(\tilde{\theta}|Y| + \Phi)\right). \quad (1.50)$$

Le paramètre  $\tilde{\theta} = \theta_1 - \theta_2$  joue ici un rôle analogue à celui d'un pseudo-moment associé à la coordonnée relative, est la phase s'écrit

$$\Phi(\tilde{\theta}) = 2 \arctan\left(\frac{1}{i} \frac{a+b}{a-b}\right), \quad (1.51)$$

car  $a \exp(ix) + b \exp(-ix) = 2\sqrt{ab} \sin\left(x + \arctan\left(-i \frac{a+b}{a-b}\right)\right)$ . Pour  $\tilde{\theta} < 0$ , les termes exponentiels  $\exp(i\tilde{\theta}|Y|/2)$  et  $\exp(-i\tilde{\theta}|Y|/2)$  correspondent aux paires de particules entrantes et sortantes d'un processus de diffusion à deux corps.

En réinjectant l'ansatz (1.50) dans l'équation relative (1.49), on obtient l'énergie propre  $\tilde{\varepsilon}$  du problème réduit. Elle prend la forme cinétique usuelle  $\frac{1}{2} \times \text{masse} \times \text{vitesse}^2$ . La masse réduite vaut ici  $\tilde{m} = \frac{1}{2}$  et le paramètre  $\tilde{\theta}$  joue le rôle d'une impulsion ; ainsi

$$\tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta}) = \frac{1}{2} \tilde{m} \tilde{\theta}^2 = \frac{1}{2} \times \frac{1}{2} \tilde{\theta}^2 = \frac{\tilde{\theta}^2}{4}. \quad (1.52)$$

Cette énergie gouverne la décroissance exponentielle de la fonction d'onde dans la coordonnée relative : plus  $\tilde{\theta}$  est grand, plus l'état est localisé autour de  $Y = 0$ , signe d'une interaction attractive plus forte entre les deux bosons.

L'énergie totale se décompose enfin en la somme du mouvement du centre de masse et du mouvement relatif :  $\bar{\theta}^2 + \tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta}) = \varepsilon(\theta_1) + \varepsilon(\theta_2)$ , où  $\bar{\theta} = \frac{\theta_1 + \theta_2}{2}$  et  $\varepsilon(\theta) = \theta^2/2$ .

**Condition de discontinuité à cause du potentiel delta.** En raison de la présence du potentiel delta centré en  $Y = 0$ , la dérivée première de la fonction d'onde  $\tilde{\varphi}(Y)$  présente une discontinuité en ce point. En effet, le potentiel étant infini en  $Y = 0$ , la phase  $\Phi$  du régime symétrique est déterminée en intégrant l'équation du mouvement autour de la singularité. En intégrant entre  $-\epsilon$  et  $+\epsilon$  et en faisant tendre  $\epsilon \rightarrow 0$ , on obtient la condition de saut de la dérivée :

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} -\partial_Y^2 \tilde{\varphi}(Y) + g\delta(Y)\tilde{\varphi}(Y) dY = \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} \tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta}) dY,$$

$$\tilde{\varphi}'(0^+) - \tilde{\varphi}'(0^-) - g\tilde{\varphi}(0) = 0.$$

**Détermination de la phase  $\Phi$ .** Et en évaluant la discontinuité de sa dérivée au point  $Y = 0$ , on trouve que la phase  $\Phi$  satisfait la condition :

$$\Phi(\tilde{\theta}) = 2 \arctan(\tilde{\theta}/g) \in [-\pi, +\pi]. \quad (1.53)$$

Cette relation exprime l'impact de l'interaction de type delta sur le déphasage de la fonction d'onde liée. On en déduit que plus le couplage  $g$  est fort ( $g \rightarrow \infty$ ), plus la phase  $\Phi$  se rapproche de zéro. Cela correspond à une fonction d'onde qui s'annule en  $Y = 0$ , caractéristique d'un régime d'imperméabilité totale.

À l'inverse, dans la limite d'une interaction faible ( $g \rightarrow 0$ ), la phase  $\Phi$  tend vers  $\pi$  (ou  $-\pi$ , selon le signe de  $\tilde{\theta}$ ). Dans ce cas, la discontinuité de la dérivée de la fonction d'onde au point  $Y = 0$  devient négligeable, ce qui traduit une interaction presque absente entre les deux particules.

**Phase de diffusion à deux corps.** En combinant les équations (1.51) et (1.53) avec l'identité analytique valable pour tout  $z \in \mathbb{C} \setminus \{\pm i\}$ ,  $2 \arctan(z) = i \ln\left(\frac{1-iz}{1+iz}\right) \Leftrightarrow e^{2i \arctan(z)} = \frac{1+iz}{1-iz}$ , on obtient que le rapport des amplitudes  $a$  et  $b$  de la fonction d'onde relative (1.50) définit la *phase de diffusion*  $\Phi(\tilde{\theta}) = i \ln\left(-\frac{b}{a}\right)$ . On introduit alors la *matrice de diffusion* (ou facteur de diffusion)

$$S(\tilde{\theta}) \doteq e^{i\Phi(\tilde{\theta})} = -\frac{a}{b} = \frac{1+i\tilde{\theta}/g}{1-i\tilde{\theta}/g}. \quad (1.54)$$

Cette expression, unitaire et analytique, caractérise entièrement la diffusion élastique à deux corps dans le modèle considéré.

**Lien entre phase de diffusion et décalage temporel : interprétation semi-classique. (à revoir)** Il a été souligné par Eisenbud (1948) et Wigner (1955) que la phase de diffusion peut être interprétée, de manière semi-classique, comme un *décalage temporel*. Esquissons brièvement l'argument de Wigner (1955). Tout d'abord, notons que, pour une particule unique, une approximation simple d'un paquet d'ondes peut être obtenue en superposant deux ondes planes avec des moments  $\tilde{\theta}/2$  et  $\tilde{\theta}/2 + \delta\tilde{\theta}$ , respectivement :

$$\tilde{\varphi}_{\text{inc}}(Y) \propto e^{i\frac{1}{2}\tilde{\theta}|Y|} + e^{i\frac{1}{2}(\tilde{\theta}+2\delta\tilde{\theta})|Y|}. \quad (1.55)$$

Cette superposition évolue dans le temps comme :

$$\tilde{\varphi}_{\text{inc}}(Y, t) \propto e^{i(\frac{1}{2}\tilde{\theta}|Y|-t\tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta}))} + e^{i(\frac{1}{2}(\tilde{\theta}+2\delta\tilde{\theta})|Y|-t\tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta}+2\delta\tilde{\theta}))}. \quad (1.56)$$

Le centre de ce 'paquet d'ondes' se situe à la position où les phases des deux termes coïncident, c'est-à-dire au point où  $|Y|\delta\tilde{\theta} - t[\tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta} + 2\delta\tilde{\theta}) - \tilde{\varepsilon}(\tilde{\theta})] = 0$ , ce qui donne  $|Y| \simeq \tilde{\theta} t$  avec la vitesse réduite  $\tilde{\theta} = 1/2\varepsilon'(\tilde{\theta})$ . Selon les équations (1.50) et (??), l'état sortant de la diffusion correspondant serait :

$$\tilde{\varphi}_{\text{outc}}(Y, t) \propto -e^{i\Phi(\tilde{\theta})}e^{-i\frac{1}{2}\tilde{\theta}|Y|} - e^{i\Phi(\tilde{\theta}+2\delta\tilde{\theta})}e^{-i\frac{1}{2}(\tilde{\theta}+2\delta\tilde{\theta})|Y|}. \quad (1.57)$$

En répétant l'argument précédent de la stationnarité de phase, on trouve que la coordonnée relative est à la position  $|Y| \simeq \tilde{\theta}t - 2\Phi'(\tilde{\theta})$  au moment  $t$ .

$$|Y| \simeq \tilde{\theta}t - 2\Delta(\tilde{\theta}) \quad (1.58)$$

où le déplacement de diffusion  $\Delta(\theta)$  est donné par la dérivée de la phase de diffusion,

$$\Delta(\theta) \doteq \frac{d\Phi}{d\theta}(\theta) = \frac{2g}{g^2 + \theta^2}. \quad (1.59)$$

**Retour aux coordonnées du laboratoire.** En revenant aux coordonnées du laboratoire, la fonction d'onde à deux corps s'écrit  $\varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(z_1, z_2) = \langle \emptyset | \hat{\Psi}(z_1) \hat{\Psi}(z_2) | \{\theta_1, \theta_2\} \rangle / \sqrt{2}$ , dans le cas  $z_1 < z_2$ , c'est-à-dire pour une séparation relative  $Y = z_1 - z_2 < 0$  (on pourra symétriser ultérieurement). Dans le référentiel du laboratoire, le centre de masse évolue selon  $Z = \frac{z_1+z_2}{2} = \bar{\theta}t$ . Ainsi, la position semi-classique des deux particules après la collision s'écrit

$$z_1 = Z + \frac{Y}{2} \simeq \theta_1 t - \Delta(\theta_1 - \theta_2), \quad z_2 = Z - \frac{Y}{2} \simeq \theta_2 t + \Delta(\theta_1 - \theta_2), \quad (1.60)$$

On peut vérifier les identités utiles suivantes :

$$z_1\theta_1 + z_2\theta_2 = 2Z\bar{\theta} + \frac{1}{2}Y\tilde{\theta}, \quad z_1\theta_2 + z_2\theta_1 = 2Z\bar{\theta} - \frac{1}{2}Y\tilde{\theta},$$

ce qui est en accord avec les masses associées : masse totale  $\bar{m} = 2$ , masse réduite  $\tilde{m} = \frac{1}{2}$ .

Cela nous motive à multiplier l'ansatz dans le référentiel du centre de masse (équation (1.50)) par un facteur de phase globale  $\exp(2iZ\bar{\theta})$  pour revenir à la représentation dans le laboratoire. On obtient alors l'expression de la fonction d'onde :

$$\varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(z_1, z_2) \propto \begin{cases} (\theta_2 - \theta_1 - ig)e^{iz_1\theta_1 + iz_2\theta_2} - (\theta_1 - \theta_2 - ig)e^{iz_1\theta_2 + iz_2\theta_1} & \text{si } z_1 < z_2 \\ (z_1 \leftrightarrow z_2) & \text{si } z_1 > z_2 \end{cases} \quad (1.61)$$

Pour  $\theta_1 > \theta_2$ , les deux termes exponentiels  $e^{iz_1\theta_1 + iz_2\theta_2}$  et  $e^{iz_1\theta_2 + iz_2\theta_1}$  correspondent respectivement aux ondes entrantes et sortantes dans le canal de diffusion à deux corps. Le rapport de leurs amplitudes définit la phase de diffusion / matrice diffusion  $e^{i\Phi(\tilde{\theta})}$  à deux corps (??), reste inchangé :

$$S(\theta_1 - \theta_2) \doteq e^{i\Phi(\theta_1 - \theta_2)} = \frac{\theta_1 - \theta_2 - ig}{\theta_2 - \theta_1 - ig}. \quad (1.62)$$

Cette phase caractérise entièrement le processus de diffusion dans le modèle de Lieb-Liniger à deux particules.

**Conditions périodiques et équations de Bethe pour deux bosons (à revoir).**

*Périodicité en  $z_2$ .* On impose une condition de périodicité sur la fonction d'onde obtenue par ansatz de Bethe (voir équation (1.61)) :  $\varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(z_1, z_2 = L) = \varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(z_1, z_2 = 0)$ , avec  $0 < z_1 < z_2 = L$ . Au point  $z_2 = L$ , la configuration reste dans le secteur  $z_1 < z_2$ , tandis qu'à  $z_2 = 0$ , on entre dans le secteur  $z_2 < z_1$ . La continuité de la fonction d'onde impose alors d'échanger les coordonnées  $z_1 \leftrightarrow z_2$  :  $\varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(z_1, L) = \varphi_{\{\theta_1, \theta_2\}}(0, z_1)$ . En utilisant l'expression explicite de l'ansatz dans les deux secteurs, on obtient l'égalité suivante :

$$a e^{i\theta_1 z_1 + i\theta_2 L} + b e^{i\theta_2 z_1 + i\theta_1 L} = a e^{i\theta_2 z_1} + b e^{i\theta_1 z_1}.$$

Cette relation, valable pour tout  $z_1 \in (0, L)$ , fixe une contrainte sur le rapport  $b/a$ . En utilisant l'expression de la phase de diffusion introduite en (1.62) pour  $z_1 < z_2$  :

$$-\frac{b}{a} = e^{i\Phi(\theta_1 - \theta_2)},$$

on obtient une condition quantique sur les phases  $\theta_1$  et  $\theta_2$ , cœur de la quantification imposée par le formalisme de Bethe.

En identifiant les coefficients de  $e^{i\theta_1 z_1}$  et  $e^{i\theta_2 z_1}$  indépendamment, on obtient  $e^{i\theta_2 L} a = b$ ,  $e^{i\theta_1 L} b = a$ , c'est-à-dire l'équations de Bethe

$$e^{i\theta_1 L} e^{i\Phi(\theta_1 - \theta_2)} = -1, \quad e^{i\theta_2 L} e^{i\Phi(\theta_2 - \theta_1)} = -1.$$

En prenant le logarithme on obtient les *équations de Bethe à deux particules* :

$$\theta_1 L + \Phi(\theta_1 - \theta_2) = 2\pi I_1, \quad \theta_2 L + \Phi(\theta_2 - \theta_1) = 2\pi I_2, \quad (1.63)$$

où  $I_1, I_2 \in \mathbb{Z}$  sont les nombres quantiques entiers (caractère bosonique).

*Périodicité sur  $z_1$ .* Le raisonnement symétrique conduit exactement aux mêmes égalités (1.63). Les équations (1.63) constituent la quantification complète du gaz de Lieb–Liniger à deux bosons sur un cercle de longueur  $L$  et seront le point de départ pour l'étude de l'état fondamental et des excitations.

## 1.2 Équation de Bethe et distribution de rapidité

### 1.2.1 Fonction d'onde dans le secteur ordonné et représentation de Gaudin

Dans le domaine  $z_1 < z_2 < \dots < z_N$ , la fonction d'onde pour un état de Bethe à  $N$  particules s'écrit (Gaudin 2014, Korepin et al. 1997, Lieb et Liniger 1963) :

$$\begin{aligned} \varphi_{\{\theta_a\}}(z_1, \dots, z_N) &= \frac{1}{\sqrt{N!}} \langle \emptyset | \hat{\Psi}(z_1) \dots \hat{\Psi}(z_N) | \{\theta_a\} \rangle \\ &\propto \sum_{\sigma} (-1)^{|\sigma|} \left( \prod_{1 \leq a < b \leq N} (\theta_{\sigma(b)} - \theta_{\sigma(a)} - ig) \right) e^{i \sum_{j=1}^N z_j \theta_{\sigma(j)}}, \end{aligned} \quad (1.64)$$

où la somme s'étend sur toutes les permutations  $\sigma$  de  $\{1, \dots, N\}$ . Le facteur  $(-1)^{|\sigma|}$  est la signature de la permutation, et les amplitudes dépendent des différences de quasi-moments  $\theta_j$  ainsi que du couplage  $c$ . Cette fonction d'onde est ensuite étendue par symétrie aux autres domaines du type  $z_{\pi(1)} < z_{\pi(2)} < \dots < z_{\pi(N)}$  via des propriétés d'échange symétriques.

### 1.2.2 Conditions aux bords périodiques

Les équations précédentes ont été établies pour un système défini sur la droite réelle. Cependant, dans une perspective thermodynamique, il est essentiel de considérer une densité finie  $N/L$ . Cela peut être obtenu en compactifiant l'espace sur un cercle de longueur  $L$ , i.e. en imposant les *conditions aux bords périodiques*.

Concrètement, cela consiste à identifier  $x = 0$  et  $x = L$  et à exiger que la fonction d'onde soit périodique lorsqu'une particule fait le tour du système :

$$\varphi_{\{\theta_a\}}(x_1, \dots, x_{N-1}, L) = \varphi_{\{\theta_a\}}(0, x_1, \dots, x_{N-1}). \quad (1.65)$$

Cette condition doit être satisfaite pour chaque particule. Or, déplacer la  $j$ -ième particule de  $x_j$  à  $x_j + L$  revient à la faire passer devant toutes les autres : cela introduit un facteur de diffusion à chaque croisement.

### 1.2.3 Équations de Bethe exponentielles

En imposant les conditions de périodicité sur la fonction d'onde de type Bethe (1.64), on obtient que chaque moment  $\theta_a$  doit satisfaire l'équation :

$$e^{i\theta_a L} \prod_{b \neq a} S(\theta_a - \theta_b) = (-1)^{N-1}, \quad a = 1, \dots, N, \quad (1.66)$$

où la matrice diffusion  $S(\theta) = \frac{\theta - ig}{-\theta - ig} = e^{i\Phi(\theta)}$  est l'amplitude de diffusion à deux corps, et  $\Phi(\theta) = 2 \arctan\left(\frac{\theta}{c}\right)$  est la phase associée (??). Le signe  $(-1)^{N-1}$  vient du fait que chaque permutation change la signature du déterminant dans la représentation de Gaudin.

### 1.2.4 Équations de Bethe logarithmiques

En prenant le logarithme du membre gauche et du membre droit de l'équation (1.66), on obtient :

$$L\theta_a + \sum_{b=1}^N \Phi(\theta_a - \theta_b) = 2\pi I_a, \quad a = 1, \dots, N, \quad (1.67)$$

où les  $I_a \in \mathbb{Z}$  (ou  $\mathbb{Z} + \frac{1}{2}$ ) sont des nombres quantiques entiers (ou demi-entiers). Dans la configuration d'état fondamental (ou de type "mer de Fermi"), ces nombres sont pris de manière symétrique autour de zéro :

$$I_a = a - \frac{N+1}{2}, \quad \text{pour } a \in \llbracket 1, N \rrbracket.$$

Ce choix garantit une distribution uniforme des  $\theta_a$  à l'état fondamental.

### 1.2.5 Interprétation physique

Les équations de Bethe (1.67) représentent une *quantification des pseudo-impulsions*  $\theta_a$  des particules en interaction, résultant d'un *interféromètre multi-corps sur le cercle* : chaque particule accumule une phase  $e^{i\theta_a L}$  due au mouvement libre, ainsi que des phases de diffusion lorsqu'elle croise les autres.

Ce système d'équations détermine les états propres du système de Lieb–Liniger en volume fini, et joue un rôle fondamental dans la description exacte de ses propriétés thermodynamiques et dynamiques.

### 1.2.6 Thermodynamique du gaz de Lieb–Liniger à température nulle

Dans la limite thermodynamique, le nombre de particules  $N$  et la longueur  $L$  du système tendent vers l'infini de telle sorte que leur rapport reste fini :

$$\lim_{N, L \rightarrow \infty} \frac{N}{L} = D < \infty,$$

où  $D$  désigne la densité linéique de particules.

Considérons désormais le système à température nulle. L'état fondamental dans le secteur à nombre de particules fixé correspond à la configuration d'énergie minimale parmi les solutions des équations de Bethe (1.67).

Dans la limite thermodynamique, les valeurs de  $\theta_a$  deviennent quasi-continues, avec un espace  $\theta_{a+1} - \theta_a = \mathcal{O}(1/L)$ , et se condensent dans un intervalle symétrique autour de zéro :

$$\theta_a \in [-K, K],$$

où  $K$  est le paramètre de Fermi (ou rapidité maximale), défini par  $K = \theta_N$ . En supposant l'ordre  $I_a \geq I_b \Rightarrow \theta_a \geq \theta_b$ , cet intervalle constitue ce qu'on appelle la *mer de Dirac* (ou sphère de Fermi en dimension un).

Nous introduisons la densité d'états  $\rho_s(\theta)$ , définie par

$$2\pi\rho_s(\theta_a) = \frac{2\pi}{L} \lim_{\text{therm}} \frac{|I_{a+1} - I_a|}{|\theta_{a+1} - \theta_a|} = \frac{2\pi}{L} \frac{\partial I}{\partial \theta}(\theta_a),$$

où  $I(\theta_a) = I_a$ . L'application des équations de Bethe sous forme logarithmique conduit alors à

$$2\pi\rho_s(\theta_a) = 1 + \frac{1}{L} \sum_{b=1}^N \Delta(\theta_a - \theta_b),$$

ce qui relie  $\rho_s$  à la fonction d'interaction  $\Delta$  entre les rapidités.

Intéressons-nous maintenant à la *densité de particules dans l'espace des moments*, notée  $\rho(\theta)$ , définie par

$$\rho(\theta_a) = \lim_{L \rightarrow \infty} \frac{1}{L} \cdot \frac{1}{\theta_{a+1} - \theta_a} > 0.$$

Dans l'état fondamental, toutes les positions disponibles dans l'intervalle  $[-K, K]$  sont occupées. On a donc :

$$\rho(\theta) = \rho_s(\theta). \quad (1.68)$$

La quantité  $L\rho(\theta)d\theta$  représente le nombre de rapidités dans la cellule infinitésimale  $[\theta, \theta + d\theta]$ , tandis que  $N = L \int_{-K}^K \rho(\theta) d\theta$  donne le nombre total de particules dans le système. Le passage de la somme discrète à l'intégrale dans le second membre de l'équation de Bethe permet d'écrire :

$$\frac{1}{L} \sum_{b=1}^N \Delta(\theta_a - \theta_b) \longrightarrow \int_{-K}^K \Delta(\theta_a - \theta) \rho(\theta) d\theta.$$

Ainsi, l'équation pour la densité d'états devient :

$$2\pi\rho_s(\theta) = 1 + \int_{-K}^K \Delta(\theta - \theta') \rho(\theta') d\theta', \quad (1.69)$$

et, comme  $\rho = \rho_s$ , on obtient l'équation linéaire intégrale satisfaite par la densité de rapidités :

$$\rho(\theta) - \int_{-K}^K \frac{\Delta(\theta - \theta')}{2\pi} \rho(\theta') d\theta' = \frac{1}{2\pi}. \quad (1.70)$$

### 1.2.7 Excitations élémentaires à température nulle



## Chapitre 2

# Relaxation et Équilibre dans les Systèmes Quantiques Intégrables : Une Approche par la Thermodynamique de Bethe

## Contents

---

|            |  |           |
|------------|--|-----------|
| <b>1.1</b> | <b>Description du modèle de Lieb-Liniger</b>                                   | <b>1</b>  |
| 1.1.1      | Introduction au modèle de gaz de Bose unidimensionnel et Hamiltonien du modèle | 1         |
| 1.1.2      | Fonction d'onde et Hamiltonien et moment à 2 corps                             | 8         |
| <b>1.2</b> | <b>Équation de Bethe et distribution de rapidité</b>                           | <b>11</b> |
| 1.2.1      | Fonction d'onde dans le secteur ordonné et représentation de Gaudin            | 11        |
| 1.2.2      | Conditions aux bords périodiques   | 11        |
| 1.2.3      | Équations de Bethe exponentielles  | 12        |
| 1.2.4      | Équations de Bethe logarithmiques  | 12        |
| 1.2.5      | Interprétation physique  | 12        |
| 1.2.6      | Thermodynamique du gaz de Lieb–Liniger à température nulle                     | 12        |
| 1.2.7      | Excitations élémentaires à température nulle                                   | 13        |

---

## Introduction générale

Dans les modèles quantiques intégrables, l'évolution vers l'équilibre, à partir d'un état initial arbitraire (et typiquement hors d'équilibre), ne conduit pas à une thermique de Gibbs classique. En effet, du fait de l'existence d'une infinité de charges conservées en involution, les systèmes intégrables n'exploront qu'une sous-partie contrainte de l'espace des états accessibles. Ils relaxent alors vers un état stationnaire décrit par une *Ensemble Thermodynamique Généralisé* (GGE), qui encode la conservation de toutes ces quantités.

Cette section pose les fondations nécessaires à la description de ces états stationnaires dans le cadre de la **thermodynamique de Bethe** (TBA), qui généralise l'analyse au-delà de l'état fondamental. Nous considérons ici un régime macroscopique à température (ou entropie) finie, correspondant à des états hautement excités du spectre, mais toujours décrits dans le formalisme intégrable exact.

Notre point de départ est la relation constitutive entre la densité de *quasi-particules* (ou rapidités)  $\rho(\theta)$  et la densité d'états disponibles  $\rho_s(\theta)$ , qui encode le spectre accessible en présence d'interactions. Nous introduisons ensuite une opération clé de la TBA, appelée *habillage (dressing)*, qui intervient systématiquement dans le calcul des observables physiques et permet de prendre en compte de manière non perturbative les effets des interactions. Cette construction sera illustrée dans le cadre du modèle intégrable de Lieb–Liniger, qui décrit un gaz unidimensionnel de bosons avec interaction delta répulsive.

Les outils développés ici seront fondamentaux pour formuler dans la section suivante le concept d'ensemble généralisé (GGE), et pour décrire la dynamique de relaxation des systèmes intégrables.

### 2.0.1 Notion d'état d'équilibre généralisé (GGE)

Introduction.

**Configuration des états.** . On désigne par  $\{\theta_a\} \equiv \{\theta_1, \dots, \theta_N\}$  la *configuration de rapidités* caractérisant un état propre à  $N = N(\{\theta_a\})$  particules – le nombre de particules n'est donc pas fixé *a priori* mais dépend de la configuration. L'état propre correspondant est noté  $|\{\theta_a\}\rangle = |\{\theta_1, \dots, \theta_N\}\rangle$ .

**Observables diagonales dans la base des états propres.** Dans le chapitre précédent (??), on a vu que l'état  $|\{\theta_a\}\rangle$  associé à cette configuration est une fonction propre des observables nombre et moment et énergie (??). Ces observables sont diagonales dans la base des états propres :

$$\hat{Q} = \sum_{\{\theta_a\}} \left( \sum_{a=1}^{N_a} 1 \right) |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}|, \quad \hat{P} = \sum_{\{\theta_a\}} \left( \sum_{a=1}^{N_a} \theta_a \right) |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}|, \quad \hat{H} = \sum_{\{\theta_a\}} \left( \sum_{a=1}^{N_a} \frac{\theta_a^2}{2} \right) |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}|. \quad (2.1)$$

avec  $\sum_{\{\theta_a\}}$  une somme sur tous les configurations.

**Contexte et GGE dans les systèmes intégrables.** Dans un système quantique **intégrable**, il existe une infinité de charges conservées locales  $\hat{Q}_i$  commutant entre elles et avec l'Hamiltonien  $\hat{H}$  ([Rigol et al. 2007]) [?]. Concrètement, chaque charge se présente sous la forme  $\hat{Q}_i = \int dx \hat{q}_i(x)$ , où  $\hat{q}_i(x)$  est une densité d'observable locale à support borné. L'intégrabilité implique ainsi une caractérisation complète des états propres par un ensemble de paramètres (rapidités  $\{\theta_j\}$  dans le modèle de Lieb-Liniger) [?]. En particulier, contrairement aux systèmes génériques, un système intégrable ne thermalise pas au sens canonique classique, car la présence de toutes ces contraintes empêche l'oubli complet des conditions initiales. Les points clés sont alors :

- **Charges conservées** : infinité de locales  $\hat{Q}_i$  satisfaisant et  $[\hat{Q}_i, \hat{H}] = 0$  et  $[\hat{Q}_i, \hat{Q}_j] = 0$ .
- **Densités locales** : chaque  $\hat{Q}_i$  s'écrit  $\hat{Q}_i = \int_{\mathbb{R}} dx \hat{q}_i(x)$  avec  $\hat{q}_i(x)$  à support fini.
- **Relaxation non canonique** : après un *quench* (changement brutal de paramètre), le système évolue vers un état stationnaire qui n'est pas décrit par l'ensemble canonique habituel.

Pour décrire cet état, on introduit l'**ensemble de Gibbs généralisé (GGE)**. Rigol et al. ont montré qu'une « extension naturelle de l'ensemble de Gibbs aux systèmes intégrables » prédit correctement les valeurs moyennes des observables après relaxation [?]. Formellement, pour une région finie du système  $\mathcal{S} \subset \mathbb{R}$ , on définit la matrice densité locale :

$$\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(\mathcal{S})} = \frac{1}{Z^{(\mathcal{S})}} \exp \left( - \sum_i \beta_i \hat{Q}_i^{(\mathcal{S})} \right), \quad \hat{Q}_i^{(\mathcal{S})} = \int_{\mathcal{S}} dx \hat{q}_i(x), \quad (2.2)$$

où  $\beta_i \in \mathbb{R}$  sont les multiplicateurs de Lagrange (ou « températures généralisées ») associés aux charges locales conservées  $\{\hat{Q}_i\}$ . La fonction de partition  $Z^{(\mathcal{S})} = \text{Tr}[\exp(-\sum_i \beta_i \hat{Q}_i^{(\mathcal{S})})]$  assure la normalisation. L'**état GGE** ainsi défini est le seul permettant de prédire de manière cohérente les observables locales de  $\mathcal{S}$  à long temps [?]. Autrement dit, l'équilibre local après quench est un état stationnaire faisant perdurer la mémoire de chaque charge conservée, ce qui conduit à un nombre macroscopique de paramètres  $\beta_i$  thermodynamiques (une « température » par charge) [?].

*Interprétation des multiplicateurs de Lagrange.* Les multiplicateurs de Lagranges  $\beta_i$  apparaissent naturellement lors de l'optimisation sous contraintes, par exemple dans le formalisme de l'**ensemble de Gibbs généralisé (GGE)**, où il imposent la conservation des valeurs moyennes des charges  $\langle \hat{Q}_i^{(\mathcal{S})} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(\mathcal{S})}} = \text{Tr}[\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(\mathcal{S})} \hat{Q}_i^{(\mathcal{S})}]$ .

En résumé, la GGE généralise les ensembles canoniques standard : au lieu de retenir uniquement l'énergie, on impose la conservation de l'ensemble complet  $\{\hat{Q}_i\}$ . Cette construction rend compte du fait que, dans un système intégrable, les observables locaux convergent vers les valeurs moyennes de  $\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(\mathcal{S})}$ , et non vers celles d'un Gibbs thermique ordinaire [?][?]. On comprend ainsi pourquoi la *thermalisation habituelle* (canonique ou microcanonique) échoue : seul l'ensemble de Gibbs généralisé peut intégrer toutes les contraintes locales.

**Rappel sur le modèle de Lieb-Liniger et distribution de rapidités.** Comme rappelé au chapitre précédent, le **modèle de Lieb-Liniger** (gaz bosonique 1D à interactions de contact) est un exemple paradigmatic d'un système intégrable [?]. Ses états propres sont caractérisés par un ensemble de  $N$  rapidités  $\{\theta_a\}$ , qui jouent le rôle de quasi-momenta (**Bethe ansatz**). Dans ce contexte, l'état macroscopique du gaz après relaxation unitaire est entièrement déterminé par la **distribution des rapidités**. Formellement, on définit  $\rho(\theta)$  la distribution intensive des rapidités telle que  $\rho(\theta)d\theta$  donne la fraction de particules par unité de longueur ayant une rapidité dans la cellule  $[\theta, \theta + d\theta]$ .

Cette « distribution de rapidités » est d'autant plus pertinente qu'elle est *accessible expérimentalement*. En effet, lorsque le gaz bosonique 1D est libéré et laissé s'étendre, la distribution asymptotique des vitesses des atomes coïncide

avec la distribution initiale des rapidités [?]. Autrement dit, la GGE prédit un profil de vitesses observables en laboratoire. Léa Dubois souligne dans sa thèse que " la distribution de rapidités est la distribution asymptotique des vitesses des atomes après une expansion dans le guide 1D ", et qu'elle peut être extraite par l'hydrodynamique généralisée [?].

Dans la GGE, cette distribution macroscopique  $\rho(\theta)$  est fixée par l'ensemble des charges conservées. Par exemple, on ajuste les  $\beta_i$  de sorte que les valeurs moyennes  $\langle \hat{Q}_i \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}}$  correspondent aux valeurs initiales. Ce processus détermine donc la fonction  $\rho(\theta)$  décrivant l'état d'équilibre local. Les observables locaux du gaz (densité, corrélations, etc.) en découlent alors via les équations de Bethe ansatz.

**Charges conservées locales diagonales dans la base des états propres.** Les charges conservées locales  $\hat{Q}_i^{(S)}$  est diagonale dans la base des états propres  $|\{\theta_a\}\rangle$ , avec pour valeurs propres  $\langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\{\theta_a\}} = \text{Tr}[|\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}| \hat{Q}_i^{(S)}] = \langle \{\theta_a\} | \hat{Q}_i^{(S)} | \{\theta_a\} \rangle$ :

$$\hat{Q}_i^{(S)} |\{\theta_a\}\rangle = \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\{\theta_a\}} |\{\theta_a\}\rangle. \quad (2.3)$$

**Probabilité d'un état à rapidités fixées.** On peut alors définir la probabilité d'occurrence d'un état  $|\{\theta_a\}\rangle$ :

$$\mathbb{P}_{\{\theta_a\}}^{(S)} = \text{Tr} \left[ \hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)} |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}| \right] = \langle \{\theta_a\} | \hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)} | \{\theta_a\} \rangle = \frac{1}{Z^{(S)}} \exp \left( - \sum_i \beta_i \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\{\theta_a\}} \right). \quad (2.4)$$

**Moyenne d'un charges conservées locales et dérivées de  $Z^{(S)}$ .** On peut écrire la moyenne d'une observable comme une somme pondérée par cette probabilité, ou encore comme une dérivée de la fonction de partition :

$$\langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} = \sum_{\{\theta_a\}} \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\{\theta_a\}} \mathbb{P}_{\{\theta_a\}}^{(S)} = - \frac{1}{Z^{(S)}} \frac{\partial Z^{(S)}}{\partial \beta_i} \Big|_{\beta_j \neq i} = - \frac{\partial \ln Z^{(S)}}{\partial \beta_i} \Big|_{\beta_j \neq i} \quad (2.5)$$

Par le même raisonnement la moyenne de  $(\hat{Q}_i^{(S)})^n$  s'écrit :

$$\langle (\hat{Q}_i^{(S)})^n \rangle = \sum_{\{\theta_a\}} (\langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\{\theta_a\}})^n \mathbb{P}_{\{\theta_a\}}^{(S)} = (-1)^n \frac{1}{Z^{(S)}} \frac{\partial^n Z^{(S)}}{(\partial \beta_i)^n} \Big|_{\beta_j \neq i}. \quad (2.6)$$

**Moments d'ordre supérieur et fluctuations.** Le premier et second moments permettent d'accéder à la variance de l'observable :

$$\begin{aligned} \Delta_{\hat{Q}_i^{(S)}}^2 &= \left\langle \left( \hat{Q}_i^{(S)} - \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} \right)^2 \right\rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} = \langle (\hat{Q}_i^{(S)})^2 \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} - \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}}^2 \\ &= \frac{1}{Z^{(S)}} \frac{\partial^2 Z^{(S)}}{\partial \beta_i^2} \Big|_{\beta_j \neq i} - \left( \frac{1}{Z} \frac{\partial Z^{(S)}}{\partial \beta_i} \Big|_{\beta_j \neq i} \right)^2 \\ &= \frac{\partial}{\partial \beta_i} \left( \frac{1}{Z^{(S)}} \frac{\partial Z^{(S)}}{\partial \beta_i} \Big|_{\beta_j \neq i} \right)_{\beta_j \neq i} \\ &= \frac{\partial^2 \ln Z^{(S)}}{\partial \beta_i^2} \Big|_{\beta_j \neq i} = - \frac{\partial \langle \hat{Q}_i^{(S)} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}}}{\partial \beta_i} \Big|_{\beta_j \neq i}. \end{aligned} \quad (2.7)$$

**Cas particulier de l'équilibre thermique.** Dans le cas particulier de l'équilibre thermique standard (i.e. Gibbsien), le système est décrit par une seule contrainte d'énergie (ou d'énergie et de particule, dans le cas d'un grand canonique). Les multiplicateurs de Lagrange associés aux charges conservées peuvent alors être identifiés à des grandeurs thermodynamiques classiques.

- Si la seule charge conservée est le nombre de particules  $\hat{Q}_0^{(S)} = \hat{Q}$ , le multiplicateur associé est  $\beta_0 = -\beta\mu$ , où  $\mu$  est le potentiel chimique et  $\beta = T^{-1}$  l'inverse de la température (avec  $k_B = 1$ ).
- Si la charge conservée est  $\hat{Q}_2^{(S)} - \mu \hat{Q}_0^{(S)} = \hat{H} - \mu \hat{Q}$  (ensemble grand canonique), alors le multiplicateur est simplement  $\beta$ .

Dans ce cadre, les moyennes et les fluctuations thermodynamiques usuelles s'expriment naturellement comme dérivées du logarithme de la fonction de partition  $Z^{(S)}$  :

$$\langle \hat{Q} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} = \frac{1}{\beta} \frac{\partial \ln Z^{(S)}}{\partial \mu} \Bigg|_{T,\dots}, \quad \Delta_{\hat{Q}}^2 = \frac{1}{\beta^2} \frac{\partial^2 \ln Z^{(S)}}{\partial \mu^2} \Bigg|_{T,\dots} = \frac{1}{\beta} \frac{\partial \langle \hat{Q} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}}}{\partial \mu} \Bigg|_{T,\dots} \quad (2.8)$$

$$\langle \hat{H} - \mu \hat{Q} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} = - \frac{\partial \ln Z^{(S)}}{\partial \beta} \Bigg|_{\mu,\dots}, \quad \Delta_{\hat{H}-\mu \hat{Q}}^2 = \frac{\partial^2 \ln Z^{(S)}}{\partial \beta^2} \Bigg|_{\mu,\dots} = - \frac{\partial \langle \hat{H} - \mu \hat{Q} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}}}{\partial \beta} \Bigg|_{\mu,\dots} \quad . \quad (2.9)$$

En combinant ces relations, on peut également exprimer l'énergie moyenne et ses fluctuations comme :

$$\langle \hat{H} \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}} = \left[ \frac{\mu}{\beta} \frac{\partial}{\partial \mu} \Big|_{T,\dots} - \frac{\partial}{\partial \beta} \Big|_{\mu,\dots} \right] \ln Z^{(S)}, \quad \Delta_{\hat{H}}^2 = \left[ \frac{\mu}{\beta} \frac{\partial}{\partial \mu} \Big|_{T,\dots} - \frac{\partial}{\partial \beta} \Big|_{\mu,\dots} \right]^2 \ln Z^{(S)}. \quad (2.10)$$

## 2.0.2 Rôle des charges conservées extensives et quasi-locales

**Écriture des observables thermodynamiques comme sommes sur les rapidités.** Dans un système à  $N$  particules caractérisé par des rapidités  $\theta_a$ , les charges conservées classiques — telles que le nombre de particules, l'impulsion ou l'énergie — s'écrivent comme des sommes de puissances des rapidités :  $\langle \hat{Q} \rangle_{\{\theta_a\}} \propto \sum_{a=1}^N \theta_a^0$ ,  $\langle \hat{P} \rangle_{\{\theta_a\}} \propto \sum_{a=1}^N \theta_a^1$ , et  $\langle \hat{H} \rangle_{\{\theta_a\}} \propto \sum_{a=1}^N \theta_a^2$ . (cf. équations (2.1)) Dans ce paragraphe précédent, nous avons sous-entendu — sans l'expliquer — qu'il est montré que l'ensemble des charges locales conservées forme une famille donnée par :

$$\hat{Q}_i^{(S)} |\{\theta_a\}\rangle \propto \sum_a \theta_a^i |\{\theta_a\}\rangle. \quad (2.11)$$

Ces charges agissent donc de manière diagonale sur les états de Bethe, avec des valeurs propres correspondant aux moments des rapidités.

**Charges conservées généralisées.** À toute fonction régulière  $w : \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$  — dorénavant appelée *poids spectral*, ou *énergie généralisée* — on associe un opérateur-charge généralisé :

$$\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w] |\{\theta_a\}\rangle = \sum_{a=1}^N w(\theta_a) |\{\theta_a\}\rangle. \quad (2.12)$$

Les choix particuliers  $w(\theta) = 1$ ,  $w(\theta) = \theta$  et  $w(\theta) = \theta^2/2$  redonnent respectivement le nombre  $\hat{Q} = \hat{Q}_0^{(S)} = \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[1]$ , l'impulsion  $\hat{P} = \hat{Q}_1^{(S)} = \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[\theta]$  et l'Hamiltonien  $\hat{H} = \hat{Q}_0^{(S)} = \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[\theta^2/2]$ .

Ces charges sont extensives : leur densité locale  $\hat{q}^{(S)}[w]$  permet d'écrire  $\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w] = \int_0^L dx \hat{q}^{(S)}[w](x)$ .

**Expression de la matrice densité généralisée.** La matrice densité généralisée s'écrit sous la forme :

$$\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}[w] = \frac{e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]}}{Z^{(S)}[w]}, \quad \text{avec} \quad e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]} = \sum_{\{\theta_a\}} e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)} |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}|, \quad (2.13)$$

et la fonction de partition  $Z^{(S)}[w]$  est définie par :  $Z^{(S)}[w] = \sum_{\{\theta_a\}} e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}$ .

**Probabilité associée à une configuration de rapidités.** La probabilité d'occuper l'état  $|\{\theta\}\rangle$  est donc

$$\mathbb{P}_{\{\theta_a\}}^{(S)} = \text{Tr} \left[ \hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}[w] |\{\theta_a\}\rangle \langle \{\theta_a\}| \right] = \langle \{\theta_a\} | \hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}[w] | \{\theta_a\} \rangle = Z^{(S)}[w]^{-1} e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}. \quad (2.14)$$

On voit ainsi que le poids statistique factorise naturellement sur les pseudo-moments, chaque particule étant pondérée par  $w(\theta_a)$ .

**Moyennes d'observables dans le GGE.** Pour tout opérateur local  $\hat{\mathcal{O}}$  diagonal dans la base de Bethe, la moyenne généralisée vaut

$$\langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{\text{GGE}} \doteq \text{Tr}(\hat{\mathcal{O}} \hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}[w]) = \frac{\text{Tr}(\hat{\mathcal{O}} e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]})}{\text{Tr}(e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]})} = \frac{\sum_{\{\theta_a\}} \langle \{\theta_a\} | \hat{\mathcal{O}} | \{\theta_a\} \rangle e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}}{\sum_{\{\theta_a\}} e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}} \quad (2.15)$$

Ainsi, la connaissance de la fonction  $w(\theta)$  suffit à déterminer les propriétés statistiques de toute observable diagonale, y compris les charges conservées elles-mêmes.

**Conclusion de la section : vers la thermodynamique de Bethe.** Nous avons vu que, dans un système intégrable, la description correcte de l'équilibre stationnaire requiert l'introduction d'une *famille infinie de charges conservées*, comprenant à la fois des charges strictement locales et des charges quasi-locales. Toutes ces charges se réunissent dans l'opérateur fonctionnel  $\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]$ , défini par un *poids spectral*  $w(\theta)$  (cf. équations (2.12)). Cette construction conduit naturellement à la matrice densité généralisée  $\hat{\rho}_{GGE}^{(S)}[w] \propto e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]}$  (cf. équations (2.13)), et à la moyenne d'un opérateur local  $\hat{\mathcal{O}}$  donnée par  $\langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{GGE} = \text{Tr}(\hat{\mathcal{O}} \hat{\rho}_{GGE}^{(S)}[w])$  (cf. équations (2.15)). La connaissance de  $w(\theta)$  suffit donc pour prédire les valeurs moyennes de toutes les observables diagonales, y compris celles des charges elles-mêmes ; c'est le cœur du **Ensemble de Gibbs Généralisé (GGE pour Generalized Gibbs Ensemble)**.

Cette base est désormais posée : dans la section suivante, nous passerons au *thermodynamique de Bethe*. Nous verrons comment, dans la limite thermodynamique, les sommes sur les configurations de rapidités se transforment en intégrales sur des densités continues, comment apparaît l'entropie de Yang–Yang, et comment les moyennes de l'ensemble généralisé se réexpriment à l'aide de ces densités macroscopiques. C'est ce formalisme qui permettra d'analyser finement la relaxation post-quench et de relier microscopie intégrable et hydrodynamique généralisée.

## 2.1 Thermodynamique de Bethe et relaxation

### 2.1.1 Limite thermodynamique

**Observables locales dans la limite thermodynamique.** Si l'observable  $\mathcal{O}$  est suffisamment locale, sa valeur d'attente dans un état propre ne dépend pas des détails microscopiques, mais uniquement de la distribution de rapidité. On écrit alors :

$$\lim_{\text{therm.}} \langle \{\theta_a\} | \hat{\mathcal{O}} | \{\theta_a\} \rangle = \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{[\rho]}, \quad (2.16)$$

où  $\lim_{\text{therm.}}$  est la limite thermodynamique ( $N, L \rightarrow \infty$  avec  $N/L \rightarrow \text{const.}$ ).

Dans un ensemble général (GGE), la valeur moyenne de l'observable (2.15) devient alors :

$$\lim_{\text{therm.}} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{GGE} = \frac{\sum_{\rho} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{[\rho]} \Omega[\rho] e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}}{\sum_{\rho} \Omega[\rho] e^{-\sum_{a=1}^N w(\theta_a)}}, \quad (2.17)$$

où  $\Omega[\rho]$  désigne le nombre de micro-états compatibles avec la distribution de rapidité  $\rho$ .

Avant d'étudier la fonction  $\Omega[\rho]$ , examinons d'abord la transformation des équations de Bethe dans cette limite.

**Équation de Bethe continue.** À température non nulle (hors de l'état fondamental), il n'y a plus de mer de Fermi définie, et les équations (1.68) et (1.70) ne sont plus valides (en particulier  $\rho \neq \rho_s$ ). Les équations discrètes de Bethe (1.69) se condensent alors en une équation intégrale pour les densités de rapidité :

$$2\pi\rho_s = 1 + \Delta \star \rho, \quad (2.18)$$

où le symbole  $\star$  désigne la *convolution* :  $[\Delta \star \rho](\theta) = \int_{-\infty}^{\infty} d\theta' \Delta(\theta - \theta') \rho(\theta')$ .

#### Opération de *dressing*.

**Définition.** À toute fonction  $f(\theta)$  on associe sa version *habillée* (ou *dressed*)  $f^{\text{dr}}(\theta)$ , définie comme la solution de l'équation intégrale suivante :

$$f^{\text{dr}} = f + \left[ \frac{\Delta}{2\pi} \star (\nu f^{\text{dr}}) \right] \quad (2.19)$$

où  $\nu = \rho/\rho_s$  est le *facteur d'occupation*, et  $\Delta/2\pi$  est le noyau de diffusion du modèle.

**Interprétation physique** Le dressing incorpore à tous ordres les effets de rétrodiffusion entre quasi-particules. Il encode ainsi les corrections d'interaction aux grandeurs physiques initiales  $f(\theta)$ . Dans le modèle de Lieb–Liniger, cette opération permet de déterminer : l'énergie habillée  $\varepsilon^{\text{dr}}(\theta)$ , l'impulsion habillée  $p^{\text{dr}}(\theta)$ , les susceptibilités thermodynamiques (cf. section ??).

*Exemple : densité de sites* En prenant  $f(\theta) = 1$  dans l'équation (2.19), on obtient :  $1^{\text{dr}} = 1 + \frac{\Delta}{2\pi} \star (\nu 1^{\text{dr}})$  soit directement :

$$2\pi\rho_s = 1^{\text{dr}}, \quad (2.20)$$

ce qui n'est autre que la relation constitutive (2.18).

Cette formalisation constitue la brique de base de la **hydrodynamique généralisée** et, dans la section suivante, permet de définir rigoureusement l'**entropie de Yang–Yang**, indispensable pour décrire la relaxation hors d'équilibre des systèmes intégrables.

### 2.1.2 Statistique des macro-états : entropie de Yang–Yang

**Motivation.** Dans la limite thermodynamique, une observable locale dans un *Generalized Gibbs Ensemble* (GGE) dépend uniquement de deux objets continus : (i) la **distribution de rapidité**  $\rho(\theta)$ , (ii) le **poids spectral**  $w(\theta)$ , c.-à-d. la "température généralisée" assignée à chaque quasi-particule. Cette reformulation est puissante car elle fait disparaître les détails d'un état propre individuel.

Cependant, pour décrire un *vrai* équilibre à température finie, il faut la distribution à l'équilibre :

$$\rho_{\text{eq}} \doteq \langle \rho \rangle \quad \text{et son lien fonctionnel avec } w.$$

La réponse fut donnée dans les travaux pionniers de YANG & YANG (1969). Leur approche repose sur l'analyse de la **structure statistique des états propres** partageant la même distribution  $\rho(\theta)$ .

**Distribution de rapidité comme macro-état.** Chaque distribution de rapidité  $\rho(\theta)$  ne correspond pas à un état propre unique, mais à un grand **ensemble de micro-états** : différents choix des ensembles de quasi-moments  $(\{\theta_a\}_{a \in \llbracket 1, N \rrbracket})_{N \in \mathbb{Z}}$  peuvent conduire à la même densité de distribution à l'échelle macroscopique. Ainsi,  $\rho(\theta)$  doit être interprétée comme un **macro-état**, qui agrège un très grand nombre d'états propres microscopiques.

La question thermodynamique devient alors : **Combien de micro-états microscopiquement distincts sont compatibles avec un même macro-état  $\rho(\theta)$  ?**

Plus précisément, dans l'expression de moyenne des opérateurs locaux (2.17), apparaît le facteur  $\Omega[\rho]$ , qui compte ces états propres. La détermination de  $\Omega[\rho]$  (ou équivalemment de l'entropie de Yang–Yang  $S_{YY}[\rho]$  car  $\Omega[\rho] = e^{L S_{YY}[\rho]}$  avec  $L$  la taille du système) est donc la clé pour relier (i) le poids spectral  $w(\theta)$  imposé dans le GGE et (ii) la distribution de rapidité moyenne  $\rho_{\text{eq}}(\theta)$  observée à l'équilibre.

**Dénombrement local des configurations microcanoniques.** Pour répondre à cette question, on subdivise l'axe des rapidités en petites tranches ou cellules de largeur  $\delta\theta$ , chacune centrée en un point  $\theta_a$ . Dans une tranche  $[\theta_a, \theta_a + \delta\theta]$ , on suppose que la densité  $\rho(\theta)$  est à peu près constante. Le nombre de quasi-particules dans cette tranche est alors approximativement :

$$N_a = L\rho(\theta_a)\delta\theta,$$

et le nombre total d'états disponibles (i.e., le nombre d'états possibles si toutes les positions en moment étaient disponibles) est donné par la densité totale de niveaux

$$M_a = L\rho_s(\theta_a)\delta\theta.$$

La densité de niveaux  $\rho_s(\theta)$  tient compte du fait que les moments sont quantifiés de manière discrète, en raison des équations de Bethe (voir équation (??)).

Les particules occupent ces niveaux de manière analogue à des fermions libres (principe d'exclusion de Pauli), le nombre de manières différentes de choisir  $N_a$  niveaux parmi  $M_a$  est donné par :

$$\Omega(\theta_a) \approx \binom{M_a}{N_a} = \frac{[L\rho_s(\theta)\delta\theta]!}{[L\rho(\theta)\delta\theta]![L\rho_s(\theta) - L\rho(\theta))\delta\theta]!}. \quad (2.21)$$

**Estimation asymptotique à l'aide de Stirling.** En utilisant la formule de Stirling :

$$n! \underset{n \rightarrow \infty}{\sim} n^n e^{-n} \sqrt{2\pi n}, \quad (2.22)$$

composé du fonction logarithmique, il vient cette équivalence :

$$\ln n! \underset{n \rightarrow \infty}{\rightarrow} n \ln n - \underbrace{n + \ln \sqrt{2\pi n}}_{o(n \ln n)}, \quad (2.23)$$

$$\underset{n \rightarrow \infty}{\sim} n \ln n \quad (2.24)$$

#conf. est jamais null donc on peut approximer, pour de grandes valeurs de  $L$  et de  $\delta\theta$  :

$$\ln \Omega(\theta) \underset{\substack{\rho \delta\theta \rightarrow \infty \\ \rho(\theta) \leq \rho_s(\theta)}}{\sim} L[\rho_s \ln \rho_s - \rho \ln \rho - (\rho_s - \rho) \ln(\rho_s - \rho)](\theta) \delta\theta. \quad (2.25)$$

Cette expression donne la contribution par unité de  $\theta$  à l'**entropie** associée à la cellule autour de  $\theta_a$ .

**Entropie de Yang-Yang : définition .** Le nombre total de micro-états compatibles avec une distribution macroscopique donnée  $\rho(\theta)$  est obtenu en prenant le produit des nombres de configurations pour chaque cellule de rapidité  $[\theta_a, \theta_a + \delta\theta]$  :  $\Omega(\theta_a)$ . En prenant le logarithme de ce produit, on accède à l'entropie totale. Pour alléger la notation, cette somme sur les cellules est notée  $\sum_a^{\theta-\text{cellules}}$  où chaque  $a$  indexe une cellule de rapidité  $[\theta_a, \theta_a + \delta\theta]$ . On écrit alors :

$$\ln \Omega[\rho] = \sum_a^{\theta-\text{cellules}} \ln \Omega(\theta_a), \quad (2.26)$$

$$\approx L\mathcal{S}_{YY}[\rho], \quad (2.27)$$

où l'on définit l'**entropie de Yang-Yang** par la formule discrétisée :

$$\mathcal{S}_{YY}[\rho] \doteq \sum_a^{\theta-\text{cellules}} [\rho_s \ln \rho_s - \rho \ln \rho - (\rho_s - \rho) \ln(\rho_s - \rho)](\theta_a) \delta\theta. \quad (2.28)$$

**Énergie généralisée par unité de longueur : définition.** Dans le cadre du Generalized Gibbs Ensemble (GGE), l'**énergie généralisée** associée à une distribution de rapidité  $\rho(\theta)$  et à un poids spectral  $w(\theta)$  est définie comme la somme des poids assignés à chaque quasi-particule. Dans la limite thermodynamique, en supposant que  $w(\theta)$  varie lentement sur chaque tranche  $[\theta_a, \theta_a + \delta\theta]$ , cette somme soit l'**énergie généralisée par unité de longueur**  $\mathcal{W}$  se définit par :

$$L\mathcal{W}(\{\theta_a\}) \doteq \sum_{a=1}^N w(\theta_a) \underset{\text{therm.}}{\sim} L\mathcal{W}[\rho] \doteq L \sum_a^{\theta-\text{cellules}} w(\theta_a) \rho(\theta_a) \delta\theta. \quad (2.29)$$

**Moyenne des Observables locales dans la limite thermodynamique.** Dans un ensemble général (GGE), la valeur moyenne de l'observable (2.17) devient :

$$\lim_{\text{therm.}} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{GGE} \approx \frac{\sum \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{[\rho]} e^{L(\mathcal{S}_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}}{\sum_{\rho} e^{L(\mathcal{S}_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}}, \quad (2.30)$$

où la somme  $\sum \rho$  porte sur toutes les distributions possibles de rapidité  $\rho$

**Passage à la limite continue.** En faisant tendre  $\delta\theta \rightarrow 0$ , les sommes deviennent des intégrales et l'entropie de Yang-Yang ainsi que l'énergie généralisée par unité de longueur prennent la forme :

$$\mathcal{S}_{YY}[\rho] = \int d\theta [\rho_s \ln \rho_s - \rho \ln \rho - (\rho_s - \rho) \ln(\rho_s - \rho)](\theta), \quad (2.31)$$

$$\mathcal{W}[\rho] = \int w(\theta) \rho(\theta) d\theta \quad (2.32)$$

**Formule fonctionnelle pour les moyennes.** Dans la limite thermodynamique  $L \rightarrow \infty$ , la somme sur les distributions de rapidité  $\rho$  admissibles peut être approximée par une intégrale fonctionnelle sur l'espace des densités de rapidité continues, munie d'une mesure fonctionnelle  $\mathcal{D}\rho : \sum_\rho \sim \int \mathcal{D}\rho$ . Cette correspondance repose sur l'idée que les macro-états admissibles deviennent denses dans l'espace fonctionnel, et que le poids statistique associé à chaque configuration est donné par l'entropie de Yang–Yang. La mesure fonctionnelle  $\mathcal{D}\rho$  parcourt l'espace des densités  $\rho(\theta)$  continues, *chaque configuration étant pondérée par le facteur exponentiel  $e^{L(S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}$* . Finalement, la moyenne d'une observable dans le GGE (2.30) s'écrit comme une intégrale fonctionnelle/de chemin :

$$\lim_{\text{therm.}} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{\text{GGE}} = \frac{\int \mathcal{D}\rho e^{L(S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{[\rho]}}{\int \mathcal{D}\rho e^{L(S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}}. \quad (2.33)$$

### Interprétation thermodynamique.

- $S_{YY}[\rho]$  compte le logarithme du nombre de micro-états réalisant la distribution  $\rho(\theta)$  : c'est l'**entropie combinatoire**.
- $\mathcal{W}[\rho]$  mesure le *coût énergétique généralisé* associé à cette distribution, dicté par le poids spectral  $w(\theta)$ .

Leur différence

$$(S_{YY} - \mathcal{W})[\rho]$$

joue donc le rôle d'une *fonction thermodynamique effective* (analogue à une entropie libre). L'exposant  $e^{L(S_{YY} - \mathcal{W})[\rho]}$  fixe la **probabilité relative** d'un macro-état  $\rho(\theta)$  dans le GGE : le terme entropique favorise la multiplicité des états, tandis que le terme énergétique pénalise les configurations coûteuses — d'où la compétition caractéristique de l'équilibre statistique.

### 2.1.3 Équations intégrales de la TBA

Moyenne des observables dans l'ensemble généralisé de Gibbs.

**Approximation au point selle (« méthode de la selle statique »)** Dans la limite thermodynamique  $L \rightarrow \infty$ , cette intégrale est dominée par la configuration  $\rho_{eq}$  qui maximise le poids exponentiel  $e^{L(S_{YY} - \mathcal{W})[\rho]}$  dans l'expression (2.33). Il s'agit de la densité de rapidité la plus probable, solution d'un problème de maximisation. On obtient à l'ordre principal

$$\lim_{\text{therm.}} \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{\text{GGE}} \approx \langle \hat{\mathcal{O}} \rangle_{[\rho_{eq}]}. \quad (2.34)$$

Cette approximation correspond à une méthode de *selle statique*, où l'on développe la *fonction thermodynamique effective*,  $S_{YY} - \mathcal{W}$  au voisinage de la distribution dominante.

**Développement fonctionnel au premier ordre.** Écrivons  $\rho = \rho_{eq} + \delta\rho$  et développons  $(S_{YY} - \mathcal{W})[\rho]$  à l'ordre linéaire :

$$S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho] \approx S_{YY}[\rho_{eq}] - \mathcal{W}[\rho_{eq}] + \left. \frac{\delta(S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}{\delta\rho} \right|_{\rho=\rho_{eq}} (\delta\rho) + \mathcal{O}(\delta\rho^2),$$

La condition de stationnarité au point selle impose :  $\left. \frac{\delta(S_{YY}[\rho] - \mathcal{W}[\rho])}{\delta\rho} \right|_{\rho=\rho_{eq}} = 0$  soit

$$\left. \frac{\delta S_{YY}}{\delta\rho} \right|_{\rho=\rho_{eq}} = \left. \frac{\delta \mathcal{W}}{\delta\rho} \right|_{\rho=\rho_{eq}}. \quad (2.35)$$

**Équation intégrale de la TBA.** La condition de stationnarité au point selle  $\rho = \rho_{eq}$  (2.35) implique :

$$\left. \frac{\delta S_{YY}}{\delta\rho(\theta)} \right|_{\rho_{eq}} = \left. \frac{\delta \mathcal{W}}{\delta\rho(\theta)} \right|_{\rho_{eq}} \doteq w(\theta), \quad (2.36)$$

En utilisant l'expression explicite de l'entropie de Yang–Yang (2.31), on obtient l'identité fonctionnelle

$$w = \ln(\nu_{eq}^{-1} - 1) - \frac{\Delta}{2\pi} \star \ln(1 - \nu_{eq}). \quad (2.37)$$

où  $\nu_{eq} = \rho_{eq}/\rho_{s,eq}$  est le **facteur d'occupation** à l'équilibre.

**Forme pseudo-énergie.** La **pseudo-énergie**  $\epsilon$  se donne alors par la statistique de type Fermi-Dirac

$$\beta\epsilon = \ln(\nu_{eq}^{-1} - 1), \quad \nu_{eq} = \frac{1}{1 + e^{\beta\epsilon}}. \quad (2.38)$$

En réinjectant (2.38) dans (2.37) on obtient l'équation intégrale canonique de la thermodynamique de Bethe :

$$\beta\epsilon = w - \frac{\Delta}{2\pi} \star \ln(1 + e^{-\beta\epsilon}). \quad (2.39)$$

Les relations (2.38)–(2.39) déterminent de façon univoque la distribution de rapidité d'équilibre  $\rho_{eq}$  à partir du poids spectral  $w$ , caractéristique du GGE.

Ainsi, la méthode du point selle relie *explicitement* le *poids spectral*,  $w$  (caractéristique du GGE) au *macro-état le plus probable*,  $\rho_{eq}$ , et permet d'évaluer les observables par la formule d'ensemble (2.34).

**Résolution numérique de l'équation TBA.** On se place à l'équilibre canonique, caractérisé par la température  $T$  et le potentiel chimique  $\mu$ . Dans ce cadre, le poids spectral vaut

$$w(\theta) = \beta[\varepsilon(\theta) - \mu], \quad \beta = \frac{1}{T} (k_B = 1), \quad \varepsilon(\theta) = \frac{\theta^2}{2} (m = 1). \quad (2.40)$$

En injectant (2.40) dans l'équation intégrale pour la pseudo-énergie (2.39), on obtient l'équation non linéaire :

$$\beta\epsilon = \beta(\varepsilon - \mu) - \frac{\Delta}{2\pi} \star \ln(1 + e^{-\beta\epsilon}),$$

Cette équation définit un opérateur contractant sur l'espace des fonctions  $\varepsilon(\theta)$ ; son Jacobien a une norme strictement inférieure à 1, garantissant la convergence de l'itération de Picard.

*Algorithme d'itération.* La structure contractante de l'équation garantit l'absence de cycles ou de points fixes multiples, assurant la convergence de l'itération vers l'unique solution admissible. L'équation (2.41) est non linéaire; pour la résoudre numériquement, on utilise une méthode itérative de type Picard. On initialise  $\epsilon_0 = \varepsilon - \mu$ , puis on construit une suite de fonctions  $\varepsilon_n$  définie par

$$\beta\epsilon_{n+1} = \beta\epsilon_n - \frac{\Delta}{2\pi} \star \ln(1 + e^{-\beta\epsilon_n}), \quad n \geq 0$$

L'itération est poursuivie jusqu'à convergence, que l'on peut tester via le critère numérique  $\beta \|\varepsilon_{n+1} - \varepsilon_n\|_\infty < 10^{-12}$ , où  $\|\cdot\|_\infty$  désigne la norme  $L^\infty$  (ou un maximum discret après discréétisation).

*Facteur d'occupation et densités.* Une fois la pseudo-énergie  $\epsilon(\theta)$  convergée, le facteur d'occupation à l'équilibre est obtenu en injectant  $\epsilon$  dans l'équation (2.38), ce qui donne  $\nu_{eq}$ .

On en déduit ensuite la densité d'état à l'équilibre  $\rho_{s,eq}$  via le **dressing** de la fonction constante  $f(\theta) = 1$ , selon (2.20), rappelée ici pour mémoire :  $2\pi\rho_{s,eq} = 1_{[\nu_{eq}]}^{\text{dr}}$ .

L'opérateur de dressing (2.19) étant linéaire, il se résout numériquement sous la forme :

$$\left\{ \text{id} - \frac{\Delta}{2\pi} \star (\nu * \cdot) \right\} f_{[\nu]}^{\text{dr}} = f,$$

où  $\text{id}: f \mapsto f$  est l'identité fonctionnelle, et  $*$  désigne la multiplication. Après discréétisation de la variable  $\theta$ , cette équation devient un système linéaire de type  $Ax = b$ , facilement résoluble numériquement.

La distribution de rapidité est alors obtenue par  $\rho_{eq} = \nu_{eq} * \rho_{s,eq}$ .

Ainsi, pour tout couple  $(T, \mu)$ , l'algorithme fournit la pseudo-énergie  $\epsilon$ , le facteur d'occupation  $\nu_{eq}$  et la distribution de rapidité  $\rho_{eq}$  à l'équilibre thermique, prêts à être utilisés pour le calcul des observables.

Pour  $w$  quelconque, l'algorithme est identique.



## Chapitre 3

# Dynamique hors-équilibre et hydrodynamique généralisée

### Contents

---

|            |   |           |
|------------|---|-----------|
| 2.0.1      | Notion d'état d'équilibre généralisé (GGE) . . . . .              | 15        |
| 2.0.2      | Rôle des charges conservées extensives et quasi-locales . . . . . | 18        |
| <b>2.1</b> | <b>Thermodynamique de Bethe et relaxation</b> . . . . .           | <b>19</b> |
| 2.1.1      | Limite thermodynamique . . . . .                                  | 19        |
| 2.1.2      | Statistique des macro-états : entropie de Yang-Yang . . . . .     | 20        |
| 2.1.3      | Équations intégrales de la TBA . . . . .                          | 22        |

---

### Introduction

- Motivation : limitations des descriptions hydrodynamiques classiques pour les systèmes intégrables.
- Idée centrale de la GHD : hydrodynamique adaptée aux modèles intégrables, fondée sur le GGE local.
- Lien avec le chapitre précédent : du GGE global au GGE local.

**Contexte général : des descriptions hydrodynamiques classiques insuffisantes.** Les systèmes quantiques à un grand nombre de degrés de liberté présentent souvent, à grande échelle, des comportements collectifs pouvant être décrits par des équations hydrodynamiques. Dans les systèmes non intégrables, la relaxation vers l'équilibre thermique permet d'envisager des descriptions effectives fondées sur quelques paramètres macroscopiques — comme la température, la pression ou la densité — évoluant selon des lois de conservation classiques (de type Euler ou Navier-Stokes). Néanmoins, cette approche classique échoue dans le cas des systèmes intégrables, où l'existence d'un nombre extensif de constantes du mouvement empêche l'oubli des détails microscopiques. Dans ces systèmes, la dynamique est fortement contrainte, et l'approche thermodynamique classique est inadaptée.

**Vers une hydrodynamique adaptée aux systèmes intégrables.** Face à ce constat, la notion d'\*\*hydrodynamique généralisée\*\* (Generalized Hydrodynamics, GHD) a émergé comme une théorie effective décrivant la dynamique macroscopique des systèmes intégrables unidimensionnels. La GHD s'appuie sur une hypothèse cruciale : à chaque point de l'espace-temps, le système peut être considéré localement en \*\*équilibre généralisé\*\*, décrit par un \*\*GGE local\*\* (Generalized Gibbs Ensemble). Cette idée constitue une extension hydrodynamique naturelle du cadre du GGE introduit dans le chapitre précédent.

*Dynamique des quasi-particules.* Dans le langage du Bethe Ansatz, les états d'équilibre généralisé sont caractérisés par une densité de pseudo-particules (ou rapidités)  $\rho(\theta)$ . L'approche GHD postule que ces objets peuvent être promus au rang de champs dynamiques  $\rho(x, t, \theta)$ , dont l'évolution dans l'espace et le temps est gouvernée par une équation de type transport. L'innovation essentielle réside dans la prise en compte des \*\*vitesses effectives\*\* de ces excitations, qui résultent des interactions intégrables entre les quasi-particules.

**Du GGE global à la GHD locale : continuité du formalisme.** Le chapitre précédent a établi le rôle central du GGE pour décrire les états stationnaires atteints par les systèmes intégrables isolés. La GHD prolonge cette structure en permettant de modéliser des régimes non stationnaires, à travers l'évolution lente de GGEs locaux. Mathématiquement, cela se traduit par une équation de conservation pour la densité de quasi-particules, couplée à une équation intégrale déterminant leurs vitesses effectives en fonction de la distribution locale. Ce couplage rend la théorie **\*\*non linéaire\*\*** et **\*\*auto-consistante\*\***, tout en préservant une structure fortement contrainte par l'intégrabilité.

**Objectif du chapitre.** Ce chapitre a pour objectif de présenter les fondements de l'hydrodynamique généralisée, ses équations fondamentales, ainsi que ses principales conséquences physiques et mathématiques. Nous détaillerons les hypothèses de construction, l'équation hydrodynamique de base, la définition des vitesses effectives, et les structures de conservation associées. Nous illustrerons ensuite cette théorie par plusieurs applications concrètes, telles que le problème de jonction bipartite ou l'expansion d'un gaz 1D. Enfin, nous discuterons des aspects mathématiques profonds liés à la structure Hamiltonienne de la GHD et des perspectives de formalisation rigoureuse dans le cadre de la théorie des équations de conservation.

## 3.1 Fondements physiques de la GHD

### Introduction.

L'hydrodynamique généralisée repose sur une compréhension fine des propriétés des systèmes intégrables, et en particulier sur la manière dont les excitations (quasi-particules) émergent de la solution exacte du modèle via le Bethe Ansatz. Cette section a pour objectif de poser les bases physiques nécessaires à la construction de la GHD, en présentant successivement le rôle des quasi-particules, la notion de GGE local, et l'approximation semi-classique sous-jacente à la dynamique hydrodynamique.

**Organisation de la section.** Nous commencerons par rappeler la structure des solutions dans les systèmes intégrables, caractérisées par un spectre de rapidités associé à des états de type Bethe. Ces objets permettent une description thermodynamique efficace en termes de densités de quasi-particules. Nous introduirons ensuite le concept de GGE local, qui étend la description d'équilibre généralisé à un cadre dépendant de l'espace et du temps, pierre angulaire de la GHD. Enfin, nous discuterons l'interprétation semi-classique des quasi-particules en mouvement selon des vitesses effectives, liant ainsi la microphysique intégrable à une description hydrodynamique.

### 3.1.1 Systèmes intégrables et quasi-particules

- Notion de rapidité dans le Bethe Ansatz.
- Charges conservées infinies et conséquences dynamiques.

**Modèles intégrables en une dimension.** Les systèmes intégrables en dimension un présentent une structure remarquable : ils admettent un nombre infini de constantes du mouvement en involution, ce qui les rend exactement solubles, même à grand nombre de degrés de liberté. Cette propriété empêche la thermalisation au sens usuel et conduit à une dynamique très contrainte. Les modèles intégrables quantiques les plus emblématiques incluent la chaîne de Heisenberg, le modèle de Lieb-Liniger de bosons en interaction delta, et le gaz de Calogero-Sutherland.

**Le formalisme du Bethe Ansatz.** Dans ces modèles, la diagonalisation du Hamiltonien s'effectue via le Bethe Ansatz, une méthode introduite à l'origine pour la chaîne de Heisenberg et généralisée à d'autres systèmes. L'idée centrale du Bethe Ansatz est de représenter les états propres du système comme des superpositions d'ondes planes, dont les phases sont déterminées par des conditions de type périodique modifiées par les interactions. Ces conditions donnent lieu à un ensemble d'équations dites **\*\*équations de Bethe\*\***, qui fixent un ensemble discret de **\*\*rapideurs\*\*** (ou rapidités), notées  $\{\theta_j\}$ , associées aux excitations du système.

**La notion de rapidité.** La rapidité  $\theta$  joue ici un rôle analogue à celui de la quantité de mouvement dans les systèmes non intégrables. Elle paramètre l'énergie  $e(\theta)$  et l'impulsion  $p(\theta)$  des quasi-particules. Dans les modèles intégrables, ces fonctions  $e(\theta)$  et  $p(\theta)$  sont liées de manière spécifique, et les interactions entre particules se traduisent par des décalages de phase dans l'espace des rapides, sans diffusion classique. Cela permet une description complète des états en termes de distributions continues de rapidité à l'état thermodynamique.

**Charges conservées et structure intégrable.** Un aspect fondamental de l'intégrabilité est l'existence d'une infinité de charges conservées  $\{Q_n\}$ , qui s'expriment dans le cadre du Bethe Ansatz comme des fonctions additives sur les quasi-particules : chaque excitation de rapidité  $\theta$  porte une charge  $q_n(\theta)$  telle que

$$Q_n = \int d\theta \rho(\theta) q_n(\theta),$$

où  $\rho(\theta)$  est la densité de quasi-particules. Ces charges incluent non seulement l'énergie et la quantité de mouvement (correspondant à  $n = 2$  et  $n = 1$ ), mais aussi une hiérarchie infinie de quantités non triviales, spécifiques au modèle.

**Conséquences dynamiques.** La présence de ces charges interdit la thermalisation conventionnelle et donne lieu à des comportements non ergodiques. Après un déséquilibre initial, comme un quench quantique, le système évolue vers un état stationnaire non thermique, décrit non pas par une distribution de Gibbs, mais par un \*\*Generalized Gibbs Ensemble\*\* (GGE), tenant compte de toutes les charges conservées. Ces charges contraignent également le transport : au lieu d'une relaxation diffusante, on observe souvent un \*\*transport balistique\*\* des observables, sous-tendu par la dynamique cohérente des quasi-particules.

**Vers la description hydrodynamique.** L'ensemble des concepts introduits ici — rapidité, quasi-particules, charges conservées — fournit le socle physique pour la construction d'une théorie hydrodynamique adaptée aux modèles intégrables. En promouvant la densité  $\rho(\theta)$  au statut de champ dynamique  $\rho(x, t, \theta)$ , on accède à une description à grande échelle des dynamiques hors équilibre, qui sera formalisée dans les sections suivantes.

### 3.1.2 GGE local

- Hypothèse d'équilibre local généralisé.
- Distribution locale des pseudo-particules  $\rho(x, t, \theta)$ .

**Hypothèse d'équilibre local généralisé.** Dans les systèmes quantiques non intégrables, l'hypothèse d'équilibre local — ou *local thermal equilibrium* — constitue la pierre angulaire des descriptions hydrodynamiques classiques. Elle postule que, à une échelle spatiale et temporelle suffisamment large, le système peut être considéré comme étant en équilibre thermique local, caractérisé par des paramètres macroscopiques (température, densité, vitesse moyenne, etc.) qui varient lentement en espace et en temps.

Pour les systèmes intégrables, cette hypothèse doit être généralisée en raison de la multitude de charges conservées. Le système ne relaxe pas vers un état thermique classique, mais vers un état décrit par un *Generalized Gibbs Ensemble* (GGE) qui prend en compte l'ensemble infini des charges conservées. L'idée centrale de la *GGE locale* est donc d'étendre cette notion d'équilibre local à une forme généralisée, où, en chaque point  $(x, t)$ , le système est approximé par un GGE paramétré par des potentiels chimiques locaux associés aux charges conservées.

**Distribution locale des pseudo-particules.** Dans la description thermodynamique des systèmes intégrables via le Bethe Ansatz, l'état du système est caractérisé par une distribution continue des quasi-particules en rapidité, notée  $\rho(\theta)$ . Cette densité de quasi-particules encode la population des modes d'excitation, et détermine l'ensemble des observables macroscopiques par intégration sur  $\theta$ .

L'hypothèse d'équilibre local généralisé conduit naturellement à introduire une densité *locale* des quasi-particules, fonction de la position et du temps,  $\rho(x, t, \theta)$ . Cette fonction est supposée varier lentement sur les échelles macroscopiques, reflétant une distribution locale de GGE à chaque point.

Cette représentation locale permet de traduire la complexité microscopique du système intégrable en une fonction continue, dépendant de l'espace, du temps et de la rapidité, qui joue le rôle de variable d'état pour la description hydrodynamique. C'est à partir de cette densité locale que seront construites les équations de la GHD, décrivant l'évolution macroscopique hors équilibre.

**Signification physique et implications.** L'introduction de  $\rho(x, t, \theta)$  est essentielle pour capturer la richesse des phénomènes hors équilibre dans les systèmes intégrables. Par exemple, lors d'une jonction bipartite entre deux semi-infinis initialement à des GGEs différents, la distribution locale des quasi-particules varie spatialement, donnant naissance à des profils non triviaux et à un transport balistique des charges.

L'hypothèse de GGE local justifie également le recours à une dynamique hydrodynamique fondée sur la conservation locale des charges, ce qui différencie la GHD des approches hydrodynamiques classiques basées sur un nombre restreint de variables macroscopiques. Elle constitue ainsi la base physique rigoureuse permettant d'écrire des équations de transport généralisées, comme nous le verrons dans la section suivante.

### 3.1.3 Dynamique semi-classique

- Interprétation des quasi-particules en mouvement avec une vitesse effective.
- Liens entre dynamique microscopique et hydrodynamique.

**Interprétation des quasi-particules en mouvement.** L'une des avancées majeures de l'hydrodynamique généralisée est la reconnaissance que les quasi-particules décrites par la distribution locale  $\rho(x, t, \theta)$  peuvent être considérées comme des entités semi-classiques se déplaçant avec une *vitesse effective*  $v^{\text{eff}}(x, t, \theta)$  qui dépend non seulement de leur rapidité intrinsèque, mais aussi de la distribution locale des autres quasi-particules. Cette vitesse effective intègre les interactions intégrables entre quasi-particules, reflétant le fait que, malgré l'absence de diffusion classique, les quasi-particules sont « habillées » par leur environnement et subissent un déplacement collectif non trivial.

Cette idée s'appuie sur le fait que, à l'échelle macroscopique, le système peut être vu comme un gaz de quasi-particules faiblement corrélées, où chaque excitation porte une charge, une énergie et une impulsion, et se propage selon une cinématique modifiée par les interactions intégrables. L'approche semi-classique assimile ainsi la dynamique complexe du système quantique à une équation de transport dans l'espace des positions et des rapidités.

**Définition de la vitesse effective.** La vitesse effective  $v^{\text{eff}}(\theta)$  se définit comme la vitesse de propagation d'une excitation dans un milieu où la distribution des quasi-particules est donnée localement par  $\rho(x, t, \theta)$ . Cette quantité s'obtient à partir des dérivées des fonctions d'énergie et d'impulsion renormalisées, via une équation intégrale de type thermodynamique de Bethe Ansatz (TBA). Formellement, elle s'exprime comme

$$v^{\text{eff}}(\theta) = \frac{(e')^{\text{dr}}(\theta)}{(p')^{\text{dr}}(\theta)},$$

où les dérivées *dressed*  $(\cdot)^{\text{dr}}$  tiennent compte des interactions avec la distribution locale des quasi-particules.

**Lien entre dynamique microscopique et description hydrodynamique.** Cette interprétation semi-classique permet de relier directement la microphysique intégrable — définie par des interactions quantiques exactes et des états propres construits via le Bethe Ansatz — à une description hydrodynamique macroscopique. En effet, en considérant que la densité locale  $\rho(x, t, \theta)$  évolue par transport le long de trajectoires définies par  $v^{\text{eff}}$ , on obtient une équation de conservation locale pour les quasi-particules, qui constitue le cœur des équations de la GHD.

Ainsi, la complexité microscopique est encapsulée dans la définition non triviale de la vitesse effective, tandis que l'évolution globale s'écrit sous la forme d'une équation aux dérivées partielles conservant la densité locale. Ce passage de l'échelle microscopique à macroscopique s'appuie donc sur une approximation semi-classique rigoureuse, justifiée dans la limite thermodynamique et à grandes échelles spatiales et temporelles.

**Conséquences dynamiques.** Cette approche fournit une explication claire au transport balistique observé dans les systèmes intégrables : chaque quasi-particule transporte ses charges à sa vitesse effective, et l'ensemble du système se comporte comme un fluide de quasi-particules interagissant de façon cohérente. De plus, la formulation semi-classique ouvre la voie à l'introduction de corrections diffusives ou fluctuantes, en étendant la description au-delà de la limite purement balistique.

Cette compréhension physique est fondamentale pour la formulation mathématique de la GHD et la modélisation précise des phénomènes hors équilibre dans les gaz quantiques intégrables, sujets des développements qui suivent dans ce chapitre.

## Conclusion.

Cette section a introduit les éléments structurants de la GHD du point de vue physique. Les systèmes intégrables se distinguent par une richesse de charges conservées qui modifie en profondeur leur dynamique collective. À travers le formalisme du Bethe Ansatz, les états sont représentés par des distributions continues de quasi-particules, dont les propriétés thermodynamiques et dynamiques sont entièrement déterminées par leur densité en rapidité. La généralisation locale du GGE permet de modéliser des situations hors équilibre en supposant que le système relaxe localement vers une forme de GGE, dont les paramètres varient lentement dans l'espace-temps. Enfin, la dynamique semi-classique des quasi-particules constitue le socle sur lequel repose la formulation hydrodynamique de la GHD, en autorisant une description en termes de courants de quasi-particules à vitesse effective. Ces concepts seront exploités dans la section suivante pour formuler les équations fondamentales de la GHD.

## 3.2 Équation hydrodynamique de la GHD

### Introduction.

Les fondements physiques exposés dans la section précédente permettent maintenant de formaliser les équations dynamiques qui régissent l'évolution macroscopique des systèmes intégrables dans le cadre de l'hydrodynamique généralisée. L'objectif de cette section est de présenter l'équation de conservation centrale de la GHD, d'expliciter la définition de la vitesse effective  $v^{\text{eff}}(x, t, \theta)$ , et de montrer que la théorie résulte en un système fermé et auto-cohérent d'équations aux dérivées partielles.

**Structure générale.** La dynamique de la densité locale de quasi-particules  $\rho(x, t, \theta)$  est régie par une équation de type transport, analogue à une équation de continuité classique. Toutefois, la nouveauté profonde de la GHD réside dans le fait que la vitesse d'advection  $v^{\text{eff}}$  dépend elle-même de la distribution  $\rho$ , ce qui engendre une non-linéarité essentielle. Cette structure rend la GHD conceptuellement proche des systèmes de lois de conservation non linéaires, tout en incorporant les spécificités des modèles intégrables à travers les relations de Bethe thermodynamique.

**Organisation de la section.** Nous commencerons par écrire l'équation hydrodynamique de base, de forme conservative, puis nous introduirons les équations intégrales permettant de calculer la vitesse effective. Enfin, nous discuterons la fermeture du système, et les analogies formelles avec d'autres équations classiques de la physique mathématique.

#### 3.2.1 Équation de continuité

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta)] = 0$$

**Conservation locale de la densité de quasi-particules.** L'élément fondamental de l'hydrodynamique généralisée est l'équation de transport pour la densité locale de quasi-particules, notée  $\rho(x, t, \theta)$ , où  $\theta$  est la rapidité des excitations. Cette équation prend la forme d'une équation de conservation locale :

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta)] = 0.$$

Elle exprime que, à chaque valeur de la rapidité  $\theta$ , le nombre de quasi-particules est conservé le long de la dynamique, en l'absence de création ou d'annihilation. La quantité  $v^{\text{eff}}(x, t, \theta)$  désigne la vitesse effective des quasi-particules, qui dépend elle-même de la distribution complète  $\rho(x, t, \theta')$  à travers une équation intégrale auto-cohérente.

**Structure en lois de conservation.** L'équation ci-dessus est à comparer avec les lois de conservation classiques utilisées en hydrodynamique chaotique. Pour un fluide classique dans un potentiel extérieur  $V(x)$ , on écrit typiquement trois équations de conservation :

$$\begin{aligned} \partial_t q_M(x, t) + \partial_x j_M(x, t) &= 0, \\ \partial_t q_P(x, t) + \partial_x j_P(x, t) &= -\frac{1}{m} \frac{\partial V(x)}{\partial x} q_M(x, t), \\ \partial_t q_E(x, t) + \partial_x j_E(x, t) &= 0, \end{aligned}$$

où  $q_M$ ,  $q_P$ ,  $q_E$  désignent respectivement les densités de masse, de quantité de mouvement et d'énergie, et  $j_M$ ,  $j_P$ ,  $j_E$  les courants associés. La deuxième équation contient un terme source dû au potentiel, ce qui rend la conservation du moment non triviale.

Dans le cas d'un fluide galiléen, et en absence de potentiel ( $V = 0$ ), ces équations se réécrivent sous la forme standard des équations d'Euler :

$$\begin{aligned} \partial_t n + \partial_x (n u) &= 0, \\ \partial_t u + u \partial_x u + \frac{1}{mn} \partial_x P &= 0, \\ \partial_t e + u \partial_x e + \frac{P}{n} \partial_x u &= 0, \end{aligned}$$

où  $n = q_M/m$  est la densité de particules,  $u = q_P/q_M$  la vitesse moyenne,  $e$  l'énergie interne, et  $P = P(n, e)$  la pression d'équilibre. Ces équations décrivent un fluide compressible, sous l'hypothèse d'équilibre local classique.

**Analogies et différences fondamentales.** L'équation de continuité de la GHD se place dans une structure conceptuellement proche de ces équations classiques, mais avec des différences fondamentales :

- Dans la GHD, la variable d'état fondamentale est la fonction  $\rho(x, t, \theta)$ , définie sur l'espace-temps *et* l'espace des rapidités. Il s'agit donc d'une description infinidimensionnelle, en contraste avec les quelques champs scalaires (densité, vitesse, température) utilisés dans l'hydrodynamique classique.
- La vitesse de transport  $v^{\text{eff}}$  n'est pas une donnée externe, ni une fonction simple de  $\theta$ , mais dépend implicitement de l'ensemble du profil  $\rho(x, t, \theta')$  via une équation intégrale. Cela rend l'équation non linéaire et auto-cohérente.
- Le couplage entre différentes valeurs de  $\theta$  remplace, dans une certaine mesure, les effets de pression et de viscosité présents dans les fluides classiques, mais sous une forme non locale dans l'espace des vitesses.

**Structure géométrique et signification physique.** La forme conservée de l'équation reflète la nature balistique du transport dans les systèmes intégrables. Chaque quasi-particule transporte sa charge (énergie, moment, etc.) à une vitesse propre, déterminée collectivement. Cela permet une propagation de l'information sans diffusion ni perte, à la différence des systèmes chaotiques.

Cette équation constitue le point de départ de l'analyse des phénomènes hors équilibre dans la GHD. En intégrant cette équation sur l'espace des rapidités  $\theta$ , on peut retrouver les équations de conservation pour les charges physiques (énergie, moment, particules), mais enrichies d'une structure qui encode l'intégrabilité du système.

**Perspectives.** Dans les sections suivantes, nous expliciterons la définition de  $v^{\text{eff}}$ , montrant qu'elle résulte de l'habillage des quasi-particules par leurs interactions, et que son calcul repose sur le formalisme du Bethe Ansatz thermodynamique. Nous verrons alors que l'équation de GHD est en réalité un système fermé d'équations couplées, ce qui justifie pleinement son appellation d'« hydrodynamique ».

### 3.2.2 Définition de la vitesse effective $v^{\text{eff}}$

- Résolution auto-cohérente via les équations de type TBA.
- Rôle du kernel de diffusion  $T(\theta, \theta')$ .

**Origine de la vitesse effective.** Dans le cadre de l'hydrodynamique généralisée, chaque quasi-particule de rapidité  $\theta$  est associée à une vitesse effective  $v^{\text{eff}}(x, t, \theta)$ , qui détermine le transport de la densité  $\rho(x, t, \theta)$  à grande échelle. Contrairement à la vitesse de groupe  $v^{\text{gr}}(\theta) = \frac{de(\theta)}{dp(\theta)}$  utilisée dans des descriptions non interactives, la vitesse effective incorpore les effets d'interactions intégrables entre les quasi-particules. Ces interactions n'induisent pas de diffusion au sens classique, mais elles modifient les trajectoires des excitations à travers des déphasages collectifs, dont l'effet net est capturé par une renormalisation des quantités dynamiques via un « habillage ».

**Habillage des dérivées d'énergie et d'impulsion.** La construction de  $v^{\text{eff}}$  repose sur le formalisme thermodynamique du Bethe Ansatz (TBA), qui permet d'exprimer les dérivées de l'énergie  $e(\theta)$  et de l'impulsion  $p(\theta)$  comme des fonctions « habillées », c'est-à-dire modifiées par les interactions. Formellement, la vitesse effective est donnée par :

$$v^{\text{eff}}(x, t, \theta) = \frac{(e')^{\text{dr}}(x, t, \theta)}{(p')^{\text{dr}}(x, t, \theta)},$$

où les dérivées habillées  $(\cdot)^{\text{dr}}$  sont définies via une équation intégrale linéaire dépendant de la densité locale de pseudo-particules  $\rho(x, t, \theta)$ .

**Équation d'habillage.** Soit  $h(\theta)$  une fonction quelconque (par exemple  $e'(\theta)$  ou  $p'(\theta)$ ). Sa version habillée  $h^{\text{dr}}(\theta)$  est définie par :

$$h^{\text{dr}}(\theta) = h(\theta) + \int d\theta' T(\theta, \theta') \frac{\rho(x, t, \theta')}{\rho^{\text{tot}}(x, t, \theta')} h^{\text{dr}}(\theta'),$$

où :

- $T(\theta, \theta')$  est le **noyau de diffusion**, qui encode les interactions entre les quasi-particules. Il dépend du modèle considéré et dérive du déphasage entre états propres.
- $\rho^{\text{tot}}(x, t, \theta)$  est la densité totale d'états accessibles à la rapidité  $\theta$ , et satisfait elle-même une équation intégrale couplée à  $\rho(x, t, \theta)$ .

Cette équation d'habillage doit être résolue de manière auto-cohérente, ce qui confère à  $v^{\text{eff}}$  une dépendance implicite complexe vis-à-vis du profil hydrodynamique.

**Rôle du noyau de diffusion  $T(\theta, \theta')$ .** Le noyau  $T(\theta, \theta')$  joue un rôle central dans la construction de la GHD. Il est issu de la dérivée du déphasage entre deux quasi-particules de rapidité  $\theta$  et  $\theta'$ , résultant du Bethe Ansatz. Physiquement, il mesure l'intensité de l'interaction entre les deux excitations et détermine comment la propagation d'une quasi-particule est affectée par la présence des autres.

Dans les modèles intégrables à deux corps,  $T(\theta, \theta')$  est donné par :

$$T(\theta, \theta') = \frac{1}{2\pi} \frac{d}{d\theta} \varphi(\theta - \theta'),$$

où  $\varphi$  est la phase de diffusion entre deux excitations.

Dans le cas du modèle de Lieb-Liniger par exemple, on a :

$$T(\theta, \theta') = \frac{c}{\pi} \frac{1}{(\theta - \theta')^2 + c^2},$$

où  $c$  est la force d'interaction entre les bosons.

**Structure auto-cohérente.** L'ensemble formé par l'équation de continuité et l'équation d'habillage constitue un *système fermé* d'équations pour  $\rho(x, t, \theta)$ . Ce système est :

$$\begin{cases} \partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta)] = 0, \\ v^{\text{eff}}(x, t, \theta) = \frac{(e')^{\text{dr}}(x, t, \theta)}{(p')^{\text{dr}}(x, t, \theta)}, \quad \text{avec } h^{\text{dr}} = \text{solution de l'équation d'habillage.} \end{cases}$$

Cette fermeture non triviale distingue la GHD d'une simple équation de transport linéaire : la vitesse dépend elle-même de la fonction transportée, ce qui donne au système un caractère *non linéaire* et *intégral*.

**Conclusion.** La vitesse effective est l'objet central qui permet de relier la description microscopique intégrable à la dynamique hydrodynamique. Elle capture l'effet des interactions entre excitations par l'intermédiaire du noyau  $T$ , et sa définition repose sur une structure mathématique riche issue du TBA. L'équation de GHD peut ainsi être vue comme une équation de conservation non linéaire à champ vectoriel auto-induit, structure que nous explorerons plus en détail dans la prochaine sous-section.

### 3.2.3 Système fermé et interprétation

- Équation hydrodynamique auto-consistante.
- Analogies avec les systèmes de conservation classiques.

**Fermeture auto-cohérente des équations.** Les éléments précédents ont permis d'identifier les deux équations fondamentales de l'hydrodynamique généralisée : l'équation de conservation pour la densité locale de quasi-particules,

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta)] = 0,$$

et la définition implicite de la vitesse effective comme rapport de quantités habillées :

$$v^{\text{eff}}(x, t, \theta) = \frac{(e')^{\text{dr}}(x, t, \theta)}{(p')^{\text{dr}}(x, t, \theta)}.$$

Ce couple forme un système fermé et non linéaire pour l'inconnue  $\rho(x, t, \theta)$ , la vitesse effective étant déterminée par la résolution d'une équation intégrale dépendant elle-même de  $\rho$ . Cette auto-consistance rend la GHD profondément différente des équations de transport classiques où le champ de vitesse est imposé ou découpe des degrés de liberté transportés.

**Nature du système : transport non linéaire couplé.** Du point de vue mathématique, la GHD s'apparente à un système d'équations de type conservation avec non-linéarités intégrales. Plus précisément, il s'agit d'un champ de densité  $\rho(x, t, \theta)$  évoluant sous l'action d'un flot  $v^{\text{eff}}(x, t, \theta)$  qui dépend fonctionnellement de l'ensemble du profil  $\rho(x, t, \theta')$ . On peut interpréter cette structure comme une équation de transport dans un espace de phase étendu  $(x, \theta)$ , avec une dynamique non locale en  $\theta$ .

Cette structure se rapproche de celle des systèmes cinétiques (par exemple, l'équation de Vlasov dans la physique des plasmas), où le champ d'advection est auto-induit par la distribution des particules. Ici cependant, l'auto-induction se fait via une équation intégrale définie par le noyau  $T(\theta, \theta')$  issu de la structure intégrable du modèle.

**Comparaison avec l'hydrodynamique classique.** On peut mettre en parallèle ce système avec les équations d'Euler pour un fluide compressible. Dans le cas classique, les équations sont fermées en termes de quelques variables macroscopiques : densité  $n(x, t)$ , vitesse  $u(x, t)$ , énergie interne  $e(x, t)$ , avec des relations de type état pour fermer le système via la pression  $P(n, e)$ .

Dans la GHD, les rôles de ces champs sont remplacés par la densité continue  $\rho(x, t, \theta)$ . La fermeture ne repose plus sur une équation d'état mais sur la résolution d'une équation d'habillage, c'est-à-dire sur la connaissance détaillée du spectre d'excitations du système, qui est une propriété intrinsèque de son intégrabilité.

**Caractère galiléen et invariances.** Dans plusieurs modèles intégrables (comme le modèle de Lieb-Liniger), la GHD respecte une forme d'invariance galiléenne. En effet, le flot global peut être modifié par une translation dans l'espace des vitesses (rapideurs), ce qui reflète la covariance des équations sous changement de référentiel inertiel. Cela renforce l'analogie avec les équations d'Euler, tout en mettant en évidence des différences essentielles : dans la GHD, les flux sont résolus en chaque point  $(x, t)$  pour toutes les valeurs de  $\theta$  simultanément, ce qui donne au système une richesse dynamique supérieure.

**Conséquences physiques.** Le caractère auto-consistant de la GHD permet de décrire avec précision des phénomènes hors équilibre dans les systèmes intégrables : expansion balistique de nuages quantiques, jonctions bipartites entre deux domaines thermalisés, propagation d'ondes de chocs, etc. Ces effets trouvent un équivalent formel dans les solutions faibles d'équations de conservation classiques, mais leur description complète nécessite de suivre la dynamique des quasi-particules pour toute la gamme de rapidités.

La capacité à résoudre de manière déterministe l'évolution de  $\rho(x, t, \theta)$  à partir de données initiales, en exploitant uniquement la structure intégrable du modèle, constitue l'un des atouts fondamentaux de la GHD.

**Conclusion.** La GHD s'impose comme une théorie hydrodynamique complète et rigoureuse pour les systèmes intégrables, grâce à une structure fermée alliant conservation locale et auto-consistance non linéaire. Elle offre une généralisation naturelle des lois de conservation classiques dans un cadre quantique, et fournit un outil puissant pour explorer les dynamiques hors équilibre à l'échelle macroscopique. Ce système constitue la base à partir de laquelle peuvent être développées des généralisations, incluant les effets diffusifs, les corrections quantiques, ou les couplages avec des champs externes.

## Conclusion.

Cette section a établi le cœur mathématique de la théorie hydrodynamique généralisée. La densité de quasi-particules  $\rho(x, t, \theta)$  évolue selon une équation de conservation locale, où le flux est donné par le produit de la densité et de la vitesse effective. Ce qui distingue fondamentalement la GHD des équations hydrodynamiques classiques est que cette vitesse effective  $v^{\text{eff}}$  est déterminée de façon auto-cohérente via une équation intégrale dépendant de la distribution locale des quasi-particules, reflétant ainsi les interactions intégrables entre excitations.

Le système d'équations ainsi obtenu est fermé, non linéaire, et admet une interprétation géométrique et physique riche, en particulier dans le cadre des systèmes à lois de conservation. Il constitue une base robuste pour l'analyse des phénomènes de transport balistique, des profils hors équilibre, et des régimes asymptotiques dans les systèmes intégrables. Cette équation fondamentale sera appliquée et illustrée dans les sections suivantes.

## 3.3 Conséquences physiques

### Introduction.

L'équation d'hydrodynamique généralisée (GHD) fournit une description déterministe et auto-cohérente de la dynamique hors équilibre dans les systèmes intégrables à une dimension. Sa forme conservée, conjuguée à la structure non linéaire issue des interactions entre quasi-particules, permet de dériver un ensemble riche de prédictions physiques à l'échelle macroscopique.

Cette section est consacrée à l'exploration des principales conséquences dynamiques de la GHD. En premier lieu, nous examinerons le comportement à grand temps, où l'évolution est dominée par un transport *balistique* : chaque quasi-particule se propage avec sa propre vitesse effective, conduisant à des structures de fronts nets dans les profils de charge. Cette dynamique évoque des analogies avec les ondes dans les systèmes conservatifs, mais avec des propriétés propres à l'intégrabilité.

Nous aborderons ensuite la formation de structures non linéaires — *chocs* et *rarefactions* — dans des situations de type problème de Riemann, comme une jonction bipartite. Bien que la GHD soit initialement une théorie sans viscosité ni dissipation, la richesse de ses solutions rappelle celle des équations d'Euler hyperboliques.

Enfin, nous introduirons brièvement les limites de validité de la GHD purement balistique, et motiverons l'émergence de la *GHD diffusive*, qui inclut des corrections à l'ordre suivant, permettant notamment de décrire le lissage des chocs et l'apparition de fluctuations thermiques.

### 3.3.1 Transport balistique

- Comportement à grand temps.
- Propagation de fronts de charges.

**Comportement à grand temps.** L'une des signatures les plus marquantes des systèmes intégrables décrits par l'hydrodynamique généralisée (GHD) est la dominance du transport *balistique* à grande échelle spatio-temporelle. Ce régime est caractérisé par le fait que les quasi-particules se propagent librement, avec une vitesse effective  $v^{\text{eff}}(\theta)$ , sans diffusion ni dissipation classique. À temps long, l'évolution du système est ainsi dominée par des profils déterministes, construits à partir du transport de ces modes.

Mathématiquement, cette structure se manifeste par la formation de profils stationnaires dépendant de la variable auto-similaire  $\xi = x/t$ . Dans cette limite dite de type hydrodynamique d'Euler, la densité de quasi-particules  $\rho(x, t, \theta)$  admet une forme fonctionnelle asymptotique :

$$\rho(x, t, \theta) \longrightarrow \rho_\infty(\xi, \theta) \quad \text{avec} \quad \xi = \frac{x}{t},$$

ce qui reflète le fait que chaque excitation de rapidité  $\theta$  se propage selon  $v^{\text{eff}}(\theta)$ , donnant lieu à une organisation spatiale macroscopique selon la valeur de  $\xi$ .

**Propagation de fronts de charges.** Le transport balistique dans la GHD se traduit par la propagation de *fronts de charge* bien définis. Ces fronts délimitent des régions spatiales où la densité (d'énergie, de particules, de moment...) est approximativement constante, et sont le résultat de la superposition des trajets des quasi-particules.

Considérons par exemple une jonction bipartite : à l'instant initial  $t = 0$ , le système est préparé avec deux demi-espaces en équilibre local différent, chacun décrit par un GGE distinct (différente température, densité, etc.). Au cours de l'évolution, les quasi-particules de part et d'autre de la coupure se propagent selon leur vitesse effective respective, donnant lieu à un profil non trivial de charges dans la région intermédiaire. Ce profil est à support fini dans  $\xi$ , puisque seules les quasi-particules dont  $v^{\text{eff}}(\theta)$  est compatible avec la position  $\xi = x/t$  peuvent contribuer.

Dans cette configuration, on observe typiquement l'apparition d'un front d'expansion caractérisé par deux valeurs extrêmes  $\xi_-$  et  $\xi_+$  telles que :

$$\rho_\infty(\xi, \theta) = \begin{cases} \rho_L(\theta) & \text{si } \xi < \xi_-, \\ \text{fonction interpolante} & \text{si } \xi_- < \xi < \xi_+, \\ \rho_R(\theta) & \text{si } \xi > \xi_+, \end{cases}$$

où  $\rho_L$  et  $\rho_R$  désignent les distributions initiales à gauche et à droite, respectivement.

**Origine du profil en  $\xi$ .** Le profil stationnaire  $\rho_\infty(\xi, \theta)$  est obtenu en imposant la condition de *matching* le long des caractéristiques, c'est-à-dire en utilisant l'information que la densité est transportée sans déformation :

$$v^{\text{eff}}(\xi, \theta) = \xi.$$

Cette condition détermine, pour chaque valeur de  $\xi$ , quelle distribution  $\rho_\infty(\xi, \theta)$  est compatible avec la propagation des modes de rapidité  $\theta$ . Le problème devient alors une équation non linéaire implicite à résoudre pour chaque  $\xi$ .

Ce mécanisme donne lieu à une séparation spatiale des excitations en fonction de leur rapidité : les plus rapides (valeurs extrêmes de  $v^{\text{eff}}$ ) déterminent les bornes du front, tandis que les autres s'organisent entre ces bornes, définissant ainsi une structure riche et universelle à temps long.

**Comparaison avec les systèmes non intégrables.** Dans un système non intégrable, le transport est typiquement dominé par la diffusion : l'élargissement des profils se fait selon une loi de type  $\sqrt{t}$ , et les fronts sont arrondis par la dissipation. En contraste, dans les systèmes intégrables, l'absence de mécanismes dissipatifs donne lieu à un transport balistique dominé par des modes cohérents, avec des fronts nets et persistants.

Cette différence est directement observable expérimentalement, par exemple dans l'expansion d'un gaz de bosons 1D (modèle de Lieb-Liniger), où les fronts d'énergie et de densité s'éloignent linéairement en temps, en accord avec les prédictions de la GHD.

**Conclusion.** Le transport balistique constitue la manifestation principale de l'intégrabilité dans la dynamique hors équilibre. Il résulte du mouvement libre et cohérent des quasi-particules habillées, et conduit à une structure hydrodynamique déterministe où les profils se réorganisent selon la variable auto-similaire  $\xi = x/t$ . Cette description rend compte de nombreux résultats numériques et expérimentaux, et prépare le terrain pour l'étude de structures plus complexes comme les chocs, rarefactions ou effets diffusifs, abordés dans les sections suivantes.

### 3.3.2 Chocs et rarefactions

- Solution de type problème de Riemann.
- Apparition de structures non linéaires.

**Problèmes de Riemann en GHD.** Un cadre particulièrement fertile pour étudier la formation de structures non linéaires dans la GHD est celui du *problème de Riemann*, où l'on considère une condition initiale par morceaux :

$$\rho(x, t=0, \theta) = \begin{cases} \rho_L(\theta), & x < 0, \\ \rho_R(\theta), & x > 0, \end{cases}$$

où  $\rho_L$  et  $\rho_R$  sont deux distributions de quasi-particules stationnaires correspondant à des GGEs différents (densité, température, moment, etc.).

À l'image du problème de Riemann en hydrodynamique classique, cette discontinuité initiale génère une évolution non triviale dans la région centrale  $x \in [v_{\min}^{\text{eff}} t, v_{\max}^{\text{eff}} t]$ , où les deux flux se rencontrent. Le système tend alors vers une solution stationnaire dépendant uniquement de la variable auto-similaire  $\xi = x/t$ , solution qui résout l'équation de continuité :

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(\rho) \rho(x, t, \theta)] = 0.$$

**Structure des solutions : rarefactions.** Lorsque la courbe  $\theta \mapsto v^{\text{eff}}(\theta)$  est strictement croissante, on observe une solution dite de *rarefaction*. Dans ce cas, les quasi-particules de rapidités différentes se séparent dans l'espace en raison de leurs vitesses distinctes. Il en résulte un étalement continu du profil : la densité  $\rho(x, t, \theta)$  devient une fonction lisse de  $x$  dans la région intermédiaire, avec un dégradé de contributions des deux GGEs initialement présents.

Cette structure est semblable à la solution classique d'une onde de rarefaction dans les équations d'Euler : les champs hydrodynamiques varient de manière continue entre deux états asymptotiques, sans formation de discontinuité.

**Formation de chocs.** À l'inverse, si la relation entre  $v^{\text{eff}}$  et  $\theta$  n'est pas monotone, ou si le système présente une non-convexité dans l'espace des états, des *chocs* peuvent apparaître. Dans ce cas, la solution stationnaire développée à temps long peut contenir des discontinuités nettes dans la densité de quasi-particules. Ces discontinuités sont analogues aux discontinuités de chocs classiques, où plusieurs caractéristiques se croisent, menant à une perte de régularité dans la solution.

Il est important de noter que, contrairement à l'hydrodynamique classique où la viscosité ou les effets dissipatifs régularisent naturellement les chocs, la GHD dans sa forme balistique ne les adoucit pas : les solutions restent en général discontinues. Toutefois, l'introduction de *corrections diffusive* permet de rétablir une structure de solution continue, comme nous le verrons dans la sous-section suivante.

**Solutions entropiques et unicité.** Le problème de Riemann dans un cadre non linéaire admet souvent plusieurs solutions faibles. Pour sélectionner la solution physiquement pertinente, il est nécessaire d'introduire un critère d'entropie, comme dans les systèmes classiques. En GHD, une telle sélection est implicite dans le choix de la dynamique microscopique sous-jacente : les solutions obtenues via l'évolution réelle du système quantique, ou via des simulations numériques (par exemple en chaîne XXZ ou gaz de Lieb-Liniger), convergent vers une solution unique du problème de Riemann.

Des travaux récents ont commencé à formaliser cette sélection dans le langage de l'hydrodynamique intégrable, notamment via la convexité de certaines quantités thermodynamiques associées à la GGE locale.

**Interprétation physique.** Les chocs et rarefactions sont des signatures directes du caractère non linéaire de la GHD. Leur apparition marque une frontière entre régimes simples (transport balistique régulier) et dynamiques plus complexes où des structures collectives émergent.

Dans les expériences sur gaz quantiques unidimensionnels, ces phénomènes peuvent être observés sous forme de fronts nets ou adoucis selon la préparation initiale, et sont en bon accord avec les prédictions théoriques. La nature dispersive ou non de ces structures constitue aussi une piste de recherche active pour différencier GHD balistique et GHD diffusive.

**Conclusion.** Le problème de Riemann fournit un cadre idéal pour explorer la richesse dynamique de la GHD. Selon la géométrie de l'espace des quasi-particules et la non-linéarité de  $v^{\text{eff}}$ , le système peut générer des solutions continues (rarefactions) ou discontinues (chocs), de manière similaire aux équations d'Euler. Ces structures sont la manifestation macroscopique des interactions cohérentes entre excitations intégrables, et ouvrent la voie à une compréhension fine de la formation de structures hors équilibre dans les systèmes quantiques.

### 3.3.3 Corrections diffusive (préliminaire)

- Limites de validité de la GHD.
- Introduction à la GHD diffusive.

**Limites de validité de la GHD balistique.** La formulation de base de la GHD repose sur une hypothèse centrale : à grande échelle spatio-temporelle, les systèmes intégrables évoluent selon une dynamique purement balistique. Cela suppose que les quasi-particules se propagent de manière cohérente, sans diffusion ni fluctuations aléatoires.

Cependant, cette approximation trouve rapidement ses limites dans plusieurs contextes :

- lorsque les gradients de densité deviennent importants (par exemple au voisinage d'un choc) ;
- lorsque l'on considère des corrélations à temps long ou à grande distance ;
- lorsqu'on étudie la dynamique au-delà de l'ordre dominant en  $1/t$ .

Dans ces cas, les effets de diffusion et de fluctuations thermiques ne sont plus négligeables. La GHD balistique, de par sa structure hyperbolique déterministe, échoue à capturer ces phénomènes. Il devient donc nécessaire d'introduire des corrections à l'ordre suivant dans l'expansion en grande échelle : on parle alors de **GHD diffusive**.

**Origine microscopique de la diffusion.** Même dans un système intégrable, les quasi-particules ne sont pas parfaitement indépendantes : elles interagissent via des déphasages cohérents. Bien que ces interactions n'induisent pas de thermalisation classique, elles peuvent produire des effets de type *random walk* à l'échelle méso- ou macroscopique, liés à l'accumulation de fluctuations au cours du temps.

Du point de vue du Bethe Ansatz, cette diffusion résulte de la propagation de petites perturbations autour d'un GGE local, et du couplage entre les différents modes via le noyau de diffusion  $T(\theta, \theta')$ . Ces effets peuvent être formalisés par une théorie cinétique linéarisée autour de l'état stationnaire.

**Introduction à la GHD diffusive.** La version diffusive de la GHD consiste à ajouter un terme de type Fick ou Navier-Stokes à l'équation de conservation, menant à une équation de type :

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x [v^{\text{eff}}(\theta) \rho(x, t, \theta)] = \partial_x [D(\theta) \partial_x \rho(x, t, \theta)],$$

où  $D(\theta)$  est un *coefficient de diffusion généralisé*, qui dépend du spectre des excitations et de la structure du GGE local.

Ce terme n'est pas imposé *a priori*, mais dérivé à partir d'une linéarisation de la dynamique microscopique, souvent en utilisant la matrice de diffusion obtenue via le formalisme de la matrice de susceptibilité et de corrélations dynamiques. Il encode les effets des fluctuations thermiques et de la dispersion quantique, même dans un système strictement intégrable.

**Forme tensorielle et interprétation.** La diffusion en GHD n'est pas scalaire, mais prend en réalité la forme d'un opérateur intégral non local agissant sur l'espace des rapidités. Il existe un tenseur de diffusion  $\mathcal{D}(\theta, \theta')$  tel que :

$$\text{Termes diffusifs} = \partial_x \left( \int d\theta' \mathcal{D}(\theta, \theta') \partial_x \rho(x, t, \theta') \right).$$

Cette structure reflète l'interdépendance des modes de rapidité due aux interactions intégrables. Le calcul explicite de  $\mathcal{D}(\theta, \theta')$  repose sur des corrélations dynamiques à deux points en GGE, qui peuvent être obtenues via la théorie des grandes déviations ou des expansions diagrammatiques.

**Conséquences physiques.** L'introduction de la diffusion permet de :

- lisser les discontinuités apparentes dans les solutions balistiques (chocs, fronts) ;
- décrire correctement les fonctions de corrélation dynamiques à temps long (lois de fluctuation-dissipation généralisées) ;
- relier la GHD à des descriptions hydrodynamiques stochastiques (KPZ, Lévy, etc.) dans certaines limites.

Des effets tels que le *broadening diffusif* des fronts balistiques (largeur croissante en  $\sqrt{t}$ ) ont été observés numériquement et expérimentalement, en accord avec les prédictions de la GHD diffusive.

**Conclusion.** La GHD diffusive constitue une extension naturelle de la GHD balistique, nécessaire pour capturer les effets subdominants à l'ordre  $1/t$ . Elle repose sur une compréhension fine des fluctuations dans les systèmes intégrables et ouvre la voie à une hydrodynamique complète, capable de traiter à la fois les effets cohérents et dissipatifs. Bien que les expressions explicites des termes diffusifs soient encore en cours d'élaboration pour de nombreux modèles, leur introduction marque une étape importante dans la compréhension de la dynamique quantique hors équilibre.

## Conclusion.

Les conséquences physiques de la GHD sont multiples et marquent une rupture profonde avec les comportements attendus dans les systèmes non intégrables. La présence d'un transport balistique structuré, l'apparition de fronts nets et de solutions de type chocs ou rarefactions, illustrent le rôle central des quasi-particules dans la dynamique collective.

La structure des solutions de GHD révèle également les limites de la description purement conservatrice : à mesure que des gradients forts apparaissent, ou que des fluctuations deviennent significatives, des corrections diffusive ou stochastiques doivent être considérées. Ces développements récents ouvrent un nouveau champ de recherche, reliant la GHD à des approches plus générales de la non-équilibre quantique.

Les exemples étudiés dans cette section montrent que la GHD n'est pas seulement une construction théorique élégante, mais un outil prédictif puissant, déjà en accord avec des expériences récentes en physique des gaz quantiques unidimensionnels.

## 3.4 Applications concrètes

### Introduction.

Après avoir établi les fondements théoriques de l'hydrodynamique généralisée (GHD) et exploré ses conséquences physiques, nous illustrons ici son efficacité par l'étude de situations expérimentales et numériques concrètes.

La GHD s'est révélée être un cadre remarquablement prédictif pour décrire la dynamique hors équilibre de systèmes quantiques intégrables. Sa capacité à relier les propriétés microscopiques (via le Bethe Ansatz ou des équations intégrales de type TBA) aux évolutions macroscopiques de profils de densité ou d'énergie en fait un outil de choix pour traiter des problèmes réels.

Cette section est organisée autour de trois classes d'applications. Nous commençons par le problème de jonction bipartite, paradigme fondamental des protocoles hors équilibre, où deux régions préparées dans des états distincts sont mises en contact à l'instant  $t = 0$ . Nous étudierons ensuite l'expansion libre d'un gaz unidimensionnel initialement confiné, une situation directement accessible en expérience. Enfin, nous évoquerons d'autres systèmes intégrables, tant quantiques (comme la chaîne XXZ) que classiques (tels que les gaz de Toda), où la GHD a permis d'obtenir des prédictions quantitatives robustes.

### 3.4.1 Problème bipartite

- Deux GGE initiaux couplés à  $t = 0$ .
- Évolution des observables.

**Deux GGE initiaux couplés à  $t = 0$ .** Le problème bipartite constitue l'un des protocoles fondamentaux pour étudier la dynamique hors équilibre dans les systèmes intégrables. Il consiste à préparer le système dans un état initial composé de deux demi-espaces thermalisés séparément, chacun décrit par un état d'équilibre local — en l'occurrence un GGE (Generalized Gibbs Ensemble) —, puis à les mettre en contact brutalement à l'instant  $t = 0$ .

Plus précisément, l'état initial est de la forme :

$$\rho(x, t = 0, \theta) = \begin{cases} \rho_L(\theta), & x < 0, \\ \rho_R(\theta), & x > 0, \end{cases}$$

où  $\rho_L$  et  $\rho_R$  sont deux distributions stationnaires de quasi-particules, correspondant à des GGEs caractérisés par des ensembles de multiplicateurs de Lagrange différents (température, potentiel chimique, vitesse moyenne, etc.).

Ce type de configuration est expérimentalement réalisable dans les gaz quantiques unidimensionnels, où deux nuages de particules confinés peuvent être préparés indépendamment, puis mis en contact via une manipulation du potentiel de piégeage. Elle est également simulée numériquement avec grande précision dans des chaînes quantiques (ex : XXZ) ou des modèles classiques intégrables.

**Évolution hydrodynamique à temps long.** L'évolution du système, dans le cadre de la GHD, est entièrement déterminée par la propagation des quasi-particules avec leur vitesse effective  $v^{\text{eff}}(\theta)$ . À temps long, le système développe un profil stationnaire qui ne dépend que de la variable auto-similaire  $\xi = x/t$ . Ce profil résout l'équation :

$$v^{\text{eff}}(\rho_\infty(\xi, \theta)) = \xi,$$

c'est-à-dire que seules les quasi-particules dont la vitesse effective est compatible avec le rapport  $\xi$  peuvent contribuer à la densité locale.

Ce mécanisme conduit à une solution  $\rho_\infty(\xi, \theta)$  qui interpole entre les deux distributions initiales : pour  $\xi \ll 0$  (région gauche), on retrouve  $\rho_L$ , pour  $\xi \gg 0$  (région droite), on retrouve  $\rho_R$ , tandis qu'entre les deux, un profil interpolant non trivial se forme.

**Observables physiques.** À partir de la solution hydrodynamique  $\rho(x, t, \theta)$ , on peut calculer les observables locales macroscopiques, telles que :

- la densité de particules  $n(x, t)$ ,
- la densité d'énergie  $e(x, t)$ ,
- les courants associés :  $j_n(x, t)$ ,  $j_e(x, t)$ , etc.

Ces quantités sont obtenues par intégration sur l'espace des rapidités :

$$n(x, t) = \int d\theta \rho(x, t, \theta), \quad e(x, t) = \int d\theta \rho(x, t, \theta) \varepsilon(\theta), \quad j_n(x, t) = \int d\theta v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta),$$

où  $\varepsilon(\theta)$  est l'énergie d'une quasi-particule de rapidité  $\theta$ .

En particulier, au centre de la jonction ( $x = 0$ ), on observe la formation d'un *état stationnaire non équilibrium* (NESS, non-equilibrium steady state), où les observables prennent des valeurs intermédiaires entre celles de gauche et de droite, mais restent constantes dans le temps. Ce NESS porte un courant de particules ou d'énergie non nul, qui peut être prédit analytiquement à partir des données initiales.

**Expressions analytiques et cas particuliers.** Dans certains cas, comme pour des modèles à une seule espèce de quasi-particules (ex. modèle de gaz libre ou modèle de fermions durs), les expressions pour  $\rho_\infty(\xi, \theta)$  peuvent être obtenues explicitement. Par exemple, dans le régime de faibles interactions (limite de gaz de Tonks-Girardeau), on retrouve des résultats similaires à ceux de la théorie des fermions libres, avec une structure en "fenêtre de Fermi mobile".

Dans les modèles plus complexes (ex. Lieb-Liniger), la solution doit être obtenue numériquement, par itération des équations intégrales impliquant le kernel de diffusion  $T(\theta, \theta')$ .

**Comparaison avec expériences et simulations.** La GHD appliquée au problème bipartite a montré une excellente concordance avec les simulations numériques (DMRG, tDMRG) et avec certaines expériences. Notamment :

- La propagation des fronts de charges observée dans des gaz de bosons unidimensionnels est bien décrite par la solution en  $\xi$ .
- Les valeurs stationnaires des courants mesurés expérimentalement sont reproduites par la GHD à partir des GGEs initiaux.

Ces succès renforcent l'idée que la GHD, bien que dérivée dans une limite d'échelle, capture fidèlement la dynamique réelle des systèmes intégrables.

**Conclusion.** Le problème bipartite constitue un test décisif de la validité de la GHD : il combine la présence d'un gradient brutal, de structures non linéaires et d'un régime asymptotique riche. La capacité de la GHD à prédire analytiquement le comportement du système à long temps, y compris les courants et profils de charges, en fait un cadre hydrodynamique puissant pour la physique hors équilibre des systèmes intégrables. Cette méthode s'étend également à d'autres situations expérimentales, comme l'expansion de gaz ou le transport quantique en géométrie ouverte.

### 3.4.2 Expansion d'un gaz 1D

- Libération d'un gaz : forme des profils de densité.
- Comparaison avec les données expérimentales ou numériques.

**Libération d'un gaz : forme des profils de densité.** L'expansion libre d'un gaz unidimensionnel constitue une application paradigmatische de la GHD, illustrant comment une configuration initiale confinée évolue hors équilibre lorsqu'elle est brusquement libérée. Typiquement, on considère un nuage de particules piégé dans un potentiel confiné, par exemple harmonique, qui est soudainement supprimé à l'instant  $t = 0$ . Le gaz se dilate alors dans l'espace, et la dynamique macroscopique est gouvernée par la redistribution des quasi-particules.

La GHD permet de prédire précisément la forme des profils de densité  $n(x, t)$  à tout instant, en résolvant l'équation de continuité balistique :

$$\partial_t \rho(x, t, \theta) + \partial_x (v^{\text{eff}}(x, t, \theta) \rho(x, t, \theta)) = 0,$$

avec une condition initiale localement thermalisée dans le piège, typiquement un GGE spatialement dépendant. La dynamique entraîne une propagation auto-similaire à grande échelle, où les profils de densité et d'énergie s'étalent en fonction de la variable  $\xi = x/t$ .

Cette évolution est marquée par la formation de fronts nets, délimités par les vitesses effectives minimales et maximales des quasi-particules. La forme des profils révèle également la redistribution des vitesses, l'échange d'énergie et la transformation locale de l'état GGE.

**Caractéristiques particulières et phénomènes observés.** L'expansion conduit souvent à une diminution de la densité locale, accompagnée d'une modification du spectre de rapidités  $\rho(x, t, \theta)$  : certaines régions de l'espace voient un enrichissement en quasi-particules rapides, tandis que d'autres restent dominées par des quasi-particules lentes.

Cette redistribution est au cœur de la relaxation vers des états hors équilibre généralisés, où chaque point spatial se trouve caractérisé par un GGE local différent de l'état initial.

Un autre phénomène remarquable est la possible formation de structures non linéaires, comme des fronts de rarefaction, et la persistance de profils asymptotiques stables à long temps.

**Comparaison avec les données expérimentales et numériques.** L'efficacité de la GHD dans ce contexte est largement validée par des comparaisons quantitatives avec des données expérimentales issues des gaz ultra-froids 1D, notamment dans des configurations réalisées avec des atomes froids de Rubidium ou Lithium.

Les profils de densité mesurés par imagerie optique coïncident avec les prédictions de la GHD à des échelles spatiales et temporelles macroscopiques, confirmant ainsi la pertinence de la description balistique.

De plus, des simulations numériques exactes ou quasi-exactes, basées sur des méthodes telles que la matrice densité renormalisée temporelle (tDMRG) ou les techniques Monte Carlo quantiques, confirment la précision des solutions GHD, même en présence d'interactions fortes.

Ces validations expérimentales et numériques confèrent à la GHD un rôle central dans l'interprétation et la pré-diction des dynamiques hors équilibre dans les gaz quantiques confinés.

**Perspectives et extensions.** L'étude de l'expansion libre ouvre la voie à l'analyse d'autres phénomènes hors équilibre, tels que la propagation de perturbations locales, la réponse à des quenches rapides, ou l'impact de potentiels externes variés.

La prise en compte des corrections diffusive et des effets de fluctuations thermiques constitue un axe de recherche actif, visant à étendre la validité de la GHD dans les régimes plus complexes observés expérimentalement.

**Conclusion.** L'expansion d'un gaz 1D illustre avec clarté la puissance prédictive de la GHD. En reliant la microscopie intégrable aux profils macroscopiques observables, elle permet de décrire quantitativement la dynamique hors équilibre de systèmes quantiques réels. La concordance entre théorie, simulations et expériences renforce la place centrale de la GHD comme cadre unificateur de la dynamique des gaz quantiques unidimensionnels.

### 3.4.3 Autres systèmes

- Chaîne XXZ.
- Modèles classiques intégrables (Toda, etc.).

**La chaîne XXZ.** La chaîne de spins XXZ constitue un modèle quantique intégrable fondamental, largement étudié en physique statistique et en physique de la matière condensée. Son intégrabilité repose sur la solution exacte via le Bethe Ansatz, qui permet d'identifier un spectre infini de charges conservées et de quasi-particules associées.

L'application de la GHD à la chaîne XXZ a permis d'explorer la dynamique hors équilibre dans ce système discret, notamment dans des configurations de jonction bipartite, quenches globaux, ou transport de spin et d'énergie. La description hydrodynamique généralisée fournit un cadre puissant pour calculer les profils locaux de densité de spin, les courants de transport, ainsi que les phénomènes de relaxation.

De nombreux résultats ont confirmé que la GHD capture fidèlement les dynamiques, notamment en comparant avec des simulations numériques par DMRG temporel. Des extensions récentes ont également intégré des corrections

diffusive pour décrire la dissipation subtile présente dans ce système, permettant de mieux comprendre la transition entre transport ballistique et diffusion.

Ainsi, la chaîne XXZ constitue un laboratoire théorique privilégié où la GHD relie les propriétés microscopiques exactes à des prédictions macroscopiques quantitatives, enrichissant la compréhension des systèmes quantiques intégrables à plusieurs degrés de liberté.

**Modèles classiques intégrables (Toda, etc.).** Au-delà des modèles quantiques, la GHD trouve également des applications dans des modèles classiques intégrables, comme la chaîne de Toda. Ce système de particules couplées avec interaction exponentielle est un exemple archetypal de système intégrable classique, possédant un nombre infini de charges conservées et des solutions exactes en termes d'ondes solitaires.

L'hydrodynamique généralisée appliquée à ces modèles classiques permet de décrire la dynamique collective des ondes et des excitations, en traduisant la propagation des solitons en termes de distributions de quasi-particules classiques. L'équation de continuité généralisée et les vitesses effectives ont alors une interprétation directe en termes de propriétés des ondes solitaires.

Des études récentes ont montré que la GHD classique capture également la formation de structures non linéaires, la propagation balistique des ondes, ainsi que l'apparition de corrections diffusives dues aux interactions entre solitons. Cette approche a ouvert un pont entre la théorie de l'intégrabilité classique et les descriptions hydrodynamiques modernes.

Par ailleurs, la comparaison entre modèles classiques et quantiques via la GHD permet d'identifier des mécanismes universels dans la dynamique hors équilibre, et de mieux comprendre le rôle de la quantification sur la nature des excitations et leur transport.

**Conclusion.** La généralité de la GHD dépasse largement le cadre des gaz quantiques unidimensionnels. Son application à la chaîne XXZ et aux modèles classiques intégrables confirme sa portée universelle comme cadre hydrodynamique unifié des systèmes intégrables. Ces applications diverses enrichissent notre compréhension des phénomènes hors équilibre, mettant en lumière les mécanismes fondamentaux du transport, de la relaxation et des fluctuations dans une grande variété de contextes physiques.

## Conclusion.

Les applications présentées dans cette section confirment la pertinence et la puissance de la GHD pour modéliser la dynamique hors équilibre de systèmes intégrables.

Dans le problème bipartite, la GHD permet de déterminer analytiquement les profils stationnaires et les courants de charges, souvent en accord avec des simulations numériques exactes ou des résultats issus de l'holographie thermodynamique. Lors de l'expansion d'un gaz, la théorie rend compte avec précision de la forme des profils de densité et de leur structure auto-similaire, en lien direct avec les expériences menées dans les gaz ultra-froids. Enfin, l'applicabilité de la GHD à des modèles intégrables variés (quantum ou classiques) témoigne de sa portée universelle.

Ces résultats suggèrent que la GHD ne constitue pas seulement une avancée théorique, mais également un cadre opérationnel, permettant d'analyser, de prédire et d'interpréter les données expérimentales dans un large éventail de contextes physiques. Elle offre ainsi une interface naturelle entre intégrabilité théorique, simulations numériques et expériences de physique quantique hors équilibre.

## 3.5 Aspects mathématiques

### Introduction.

L'hydrodynamique généralisée (GHD), bien que née d'un formalisme physique, s'inscrit profondément dans un cadre mathématique riche et structurant. Cette section vise à éclairer les fondements mathématiques sous-jacents à la GHD, en s'intéressant à sa structure Hamiltonienne, à ses liens et différences avec l'hydrodynamique classique, ainsi qu'aux avancées récentes dans la rigueur des démonstrations.

La formulation de la GHD repose sur des équations de conservation généralisées dotées d'une structure de Poisson non triviale, reflétant la nature intégrable des modèles sous-jacents. Cette approche ouvre la voie à une interprétation géométrique potentielle, reliant la GHD à des espaces de phases infinis et à des structures symplectiques généralisées.

Par ailleurs, la comparaison avec les systèmes classiques comme les équations d'Euler ou de Navier-Stokes permet de mettre en lumière l'unicité et la richesse des équations intégrables qui gouvernent la GHD, tout en soulignant les spécificités liées aux nombreuses charges conservées.

Enfin, les progrès récents dans la démonstration rigoureuse des résultats de la GHD, portés notamment par des travaux de Doyon, Bertini et leurs collaborateurs, témoignent de la maturation rapide de ce domaine à l'interface entre physique mathématique et analyse.

### 3.5.1 Structure Hamiltonienne

- Forme de Poisson.
- Interprétation géométrique éventuelle.

**Forme de Poisson.** L'une des caractéristiques remarquables de l'hydrodynamique généralisée (GHD) est qu'elle s'inscrit naturellement dans un cadre Hamiltonien infini-dimensionnel, où les équations de mouvement peuvent être formulées à partir d'une structure de Poisson adaptée.

Concrètement, la distribution des quasi-particules  $\rho(x, \theta)$ , qui dépend de la position spatiale  $x$  et de la rapidité  $\theta$ , peut être vue comme une variable de champ évoluant selon des équations de conservation généralisées. La dynamique est alors gouvernée par une forme de Poisson  $\{\cdot, \cdot\}$  définie sur l'espace fonctionnel des distributions  $\rho(x, \theta)$ .

Cette structure de Poisson générale est non triviale : elle reflète la présence d'un nombre infini de charges conservées et implique que les équations de GHD sont intégrables au sens Hamiltonien. En particulier, on peut écrire l'évolution temporelle d'un observable fonctionnelle  $\mathcal{F}[\rho]$  sous la forme :

$$\partial_t \rho(x, \theta) = \{\rho(x, \theta), \mathcal{H}[\rho]\},$$

où  $\mathcal{H}[\rho]$  est un Hamiltonien fonctionnel lié à l'énergie du système.

La forme exacte de cette structure de Poisson a été explicitée dans divers travaux récents. Elle généralise la structure classique de Poisson utilisée en hydrodynamique classique, mais intègre la dépendance en rapidité, ainsi que le couplage entre modes via le kernel d'interaction. Cette forme de Poisson non locale est compatible avec les équations de continuité généralisées de la GHD, et assure la conservation des charges infinies.

**Interprétation géométrique éventuelle.** D'un point de vue géométrique, cette structure Hamiltonienne invite à considérer l'espace des distributions  $\rho(x, \theta)$  comme une variété infinie-dimensionnelle munie d'une structure symplectique généralisée.

Dans ce cadre, la dynamique GHD apparaît comme un flot Hamiltonien sur cet espace, où les variables de phase sont les densités de quasi-particules et leurs conjuguées. Cette interprétation ouvre la porte à l'utilisation d'outils géométriques puissants issus de la géométrie symplectique et de la géométrie Poisson, tels que les algèbres de Lie infinis-dimensionnelles, les variétés de Poisson et les groupes de transformations canoniques.

Une piste prometteuse est de relier cette géométrie à celle des espaces de modules d'états GGE, ou aux espaces de phases associés aux équations intégrables classiques. On peut imaginer que la GHD constitue une version hydrodynamique de telles structures, étendant la géométrie intégrable à un cadre continu et à une échelle macroscopique.

Ce point de vue géométrique reste encore en grande partie conjectural et fait l'objet d'investigations actuelles. Il pourrait fournir un cadre conceptuel unifiant intégrabilité, géométrie et dynamique hors équilibre.

**Conclusion.** La reconnaissance d'une structure Hamiltonienne sous-jacente à la GHD confère à cette théorie une rigueur et une élégance mathématique significatives. La forme de Poisson adaptée aux distributions de quasi-particules permet de comprendre la nature intégrable de la dynamique hydrodynamique généralisée.

L'interprétation géométrique éventuelle, bien que encore en développement, offre des perspectives stimulantes pour relier la GHD à des concepts plus larges en géométrie mathématique et physique mathématique, et pourrait permettre d'étendre la portée de la GHD à d'autres domaines et modèles.

### 3.5.2 Comparaison avec hydrodynamique classique

- Lois de conservation classiques (Euler, Navier-Stokes).
- Nature intégrable des équations de GHD.

**Lois de conservation classiques (Euler, Navier-Stokes).** L'hydrodynamique classique, notamment dans ses formulations d'Euler ou de Navier-Stokes, repose sur un ensemble de lois de conservation fondamentales portant sur des grandeurs macroscopiques telles que la masse, la quantité de mouvement et l'énergie. Ces équations prennent la forme de systèmes hyperboliques ou parabolique de PDEs (équations aux dérivées partielles) qui gouvernent l'évolution des champs de densité, vitesse et pression dans un fluide classique.

Les équations d'Euler, par exemple, expriment la conservation locale de la masse et de la quantité de mouvement dans un fluide idéal sans viscosité, alors que les équations de Navier-Stokes intègrent des termes dissipatifs représentant la viscosité et la diffusion de la quantité de mouvement. Ces descriptions classiques reposent sur un nombre fini de variables d'état, généralement limitées à trois grandeurs macroscopiques par point spatial.

**Nature intégrable des équations de GHD.** En revanche, la GHD traite des systèmes intégrables caractérisés par l'existence d'un nombre infini de charges conservées. Cette richesse en conservations transforme profondément la nature des équations hydrodynamiques : au lieu d'un système fini de PDEs classiques, on obtient un système infini-dimensionnel, où la densité des quasi-particules  $\rho(x, t, \theta)$  joue le rôle de variable d'état fonctionnelle.

Les équations de GHD sont donc des équations de continuité généralisées pour une famille continue de charges, paramétrées par la rapidité  $\theta$ . Cette structure complexe permet à la GHD de capturer la dynamique microscopique intégrable, notamment la coexistence simultanée de nombreuses modes propagatives avec des vitesses effectives dépendantes des densités locales.

Cette nature intégrable confère aux équations de GHD une structure mathématique riche, notamment la possibilité d'être formulées dans un cadre Hamiltonien infini-dimensionnel (cf. section précédente), ainsi qu'une hiérarchie de solutions exactes et stables à long temps.

De plus, contrairement aux équations classiques souvent caractérisées par la présence de dissipation (viscosité), les équations balistiques de la GHD décrivent une dynamique essentiellement conservative et cohérente, sans mécanismes de dissipation intrinsèques à l'ordre dominant. Les corrections diffusive apparaissent en tant que termes subdominants, résultant des fluctuations microscopiques.

**Conséquences physiques et mathématiques.** Cette comparaison souligne que la GHD constitue une extension non triviale de l'hydrodynamique classique, adaptée aux systèmes où l'intégrabilité gouverne la dynamique. Elle permet de modéliser des phénomènes hors équilibre avec une précision inaccessible aux cadres classiques, en intégrant l'impact des charges conservées multiples sur le transport et la relaxation.

D'un point de vue mathématique, cela signifie que les outils d'analyse et de résolution doivent être adaptés à un cadre infini-dimensionnel et souvent non linéaire, avec des solutions présentant des propriétés de stabilité et d'intégrabilité non rencontrées en hydrodynamique classique.

**Conclusion.** La comparaison entre GHD et hydrodynamique classique met en lumière la singularité des systèmes intégrables hors équilibre. La GHD généralise les principes fondamentaux de conservation tout en incorporant la complexité liée aux charges infinies, donnant naissance à des équations hydrodynamiques à la fois riches et robustes.

Cette perspective éclaire les différences fondamentales entre la dynamique des fluides classiques et celle des gaz quantiques intégrables, et pose les bases d'une compréhension approfondie des phénomènes hors équilibre dans des contextes où la notion d'intégrabilité joue un rôle central.

### 3.5.3 Perspectives rigoureuses

- État de l'art des preuves mathématiques.
- Résultats récents (Doyon, Bertini, etc.).

**État de l'art des preuves mathématiques.** L'hydrodynamique généralisée, bien que solidement établie sur des bases physiques et numériques, pose encore de nombreux défis en termes de rigueur mathématique. L'objet principal d'étude est un système infini-dimensionnel d'équations aux dérivées partielles non linéaires, gouvernant l'évolution des distributions de quasi-particules dans des systèmes intégrables.

Jusqu'à récemment, la plupart des résultats concernant la GHD reposaient sur des arguments formels, des calculs issus du Bethe Ansatz thermodynamique (TBA), ou des comparaisons numériques. La preuve rigoureuse que la GHD décrit bien la limite hydrodynamique d'un grand nombre de particules dans un système quantique intégrable reste un défi majeur.

Les principales difficultés proviennent de la complexité combinatoire des quasi-particules, de la nature non locale et non linéaire des équations, ainsi que de la gestion des fluctuations microscopiques et de l'extension des résultats aux régimes hors équilibre.

**Résultats récents (Doyon, Bertini, etc.).** Des progrès significatifs ont toutefois été réalisés ces dernières années grâce aux travaux de plusieurs chercheurs, parmi lesquels Benjamin Doyon, Lorenzo Bertini, et leurs collaborateurs, qui ont entrepris de poser la GHD sur des bases mathématiques plus solides.

Ces avancées comprennent :

- La démonstration de la convergence vers les équations de GHD dans certaines limites semi-classiques ou thermodynamiques, notamment pour des modèles simplifiés ou dans des régimes de faible couplage.
- La caractérisation précise des états locaux généralisés (local GGEs) et la preuve de leur stabilité dynamique dans certains cas.
- L'étude rigoureuse des corrections diffusive et des fluctuations, en reliant la GHD à des théories de grande déviation et à la théorie des processus stochastiques.

- La mise en place de cadres mathématiques adaptés (espaces fonctionnels, structures de Poisson, etc.) permettant de formuler et d'étudier la dynamique GHD avec rigueur.

Ces résultats renforcent la confiance dans la validité de la GHD au-delà des arguments heuristiques, tout en ouvrant la voie à une théorie hydrodynamique intégrable pleinement rigoureuse.

**Perspectives futures.** Le programme rigoureux autour de la GHD reste cependant largement ouvert. Les défis majeurs incluent :

- L'extension des preuves à des modèles quantiques généraux avec interactions fortes.
- La compréhension fine des effets de dissipation, fluctuations, et corrections hors échelle de temps hydrodynamique.
- L'étude des couplages avec des environnements ouverts, et des phénomènes de décohérence dans ce cadre.
- L'élaboration d'une théorie unifiée reliant GHD, théorie des champs conformes hors équilibre et systèmes intégrables classiques.

Ces questions constituent un champ de recherche dynamique à la croisée de la physique mathématique, de l'analyse fonctionnelle et de la théorie des systèmes dynamiques intégrables.

**Conclusion.** Les avancées récentes en mathématiques rigoureuses confirment que la GHD, au-delà de son succès heuristique et expérimental, est susceptible d'être solidement ancrée dans un cadre formel rigoureux. Ces développements enrichissent non seulement la compréhension fondamentale de la dynamique hors équilibre dans les systèmes intégrables, mais ils ouvrent aussi la voie à de nouvelles méthodes analytiques, à l'étude des fluctuations et des phénomènes critiques, et à la généralisation de la théorie à des contextes plus larges.

## Conclusion.

La GHD constitue un pont fascinant entre physique et mathématiques, enrichissant les deux domaines. Sa structure Hamiltonienne dévoile une géométrie sous-jacente complexe qui étend les notions classiques de symplectique à des espaces fonctionnels infinis. Comparée à l'hydrodynamique classique, elle révèle des équations intégrables avec une richesse inédite liée à l'existence de charges conservées infinies.

Les avancées récentes en mathématiques rigoureuses, bien que souvent limitées à des cas particuliers ou à des approximations, renforcent la solidité de la GHD et ouvrent des perspectives passionnantes, tant pour la preuve de résultats fondamentaux que pour l'étude des fluctuations et des corrections diffusives.

Ainsi, cette section met en lumière la profonde structure mathématique qui sous-tend la GHD et invite à poursuivre son étude dans un cadre rigoureux et formel, pour consolider son rôle central dans la compréhension des systèmes quantiques hors équilibre.

## Conclusion

- Résumé du rôle de la GHD dans les systèmes intégrables.
- Connexions avec les expériences de gaz quantiques.
- Perspectives : diffusion, chaos, hydrodynamique quantique stochastique.

**Résumé du rôle de la GHD dans les systèmes intégrables.** L'hydrodynamique généralisée (GHD) s'est imposée comme un cadre théorique puissant et unificateur pour décrire la dynamique hors équilibre des systèmes intégrables unidimensionnels. En étendant les principes classiques de l'hydrodynamique aux cas où un nombre infini de charges conservées intervient, la GHD capture la complexité des interactions microscopiques à travers des équations macroscopiques cohérentes. Elle relie ainsi la microscopie quantique intégrable à des phénomènes macroscopiques observables, offrant une compréhension approfondie des processus de transport, de relaxation et de formation d'états stationnaires non équilibrés.

**Connexions avec les expériences de gaz quantiques.** Les prédictions de la GHD ont trouvé un écho remarquable dans les expériences récentes sur les gaz quantiques unidimensionnels d'atomes ultra-froids, où les conditions de quasi-intégrabilité sont réunies. La capacité de la GHD à prédire avec précision l'évolution des profils de densité, les courants d'énergie et les distributions locales dans ces systèmes a confirmé son rôle de théorie effective hors équilibre. Cette concordance expérimentale, couplée à des simulations numériques avancées, souligne la pertinence pratique de la GHD et son potentiel pour guider les futures explorations expérimentales dans la physique des gaz quantiques.

**Perspectives : diffusion, chaos, hydrodynamique quantique stochastique.** Malgré ses succès, la GHD classique telle qu'elle a été formulée ne rend pas encore pleinement compte des phénomènes diffusifs et chaotiques présents dans les systèmes réels. Les corrections diffusives à la dynamique balistique, ainsi que les effets de fluctuations et de désordre, constituent des domaines d'étude en plein essor, conduisant à la notion de GHD diffusive et à des formulations stochastiques de l'hydrodynamique quantique. Ces extensions promettent de mieux comprendre la transition entre régimes intégrables et non intégrables, le rôle du chaos quantique et l'émergence d'une hydrodynamique plus complète. Elles ouvrent ainsi des perspectives passionnantes pour la compréhension des systèmes quantiques hors équilibre dans toute leur complexité.

**Conclusion finale.** En résumé, la GHD représente un progrès majeur dans la théorie des systèmes intégrables hors équilibre, mêlant rigueur mathématique, pertinence physique et validité expérimentale. Son développement continu, notamment à travers l'intégration des corrections diffusives et des phénomènes stochastiques, promet d'élargir encore son champ d'application, consolidant sa place au cœur de la physique mathématique moderne.

## Annexes

- Calculs détaillés de  $v^{\text{eff}}$ .
- Rappels sur le Bethe Ansatz thermodynamique.
- Formulation intégrale des équations GHD.

**Calculs détaillés de la vitesse effective  $v^{\text{eff}}$ .** Cette annexe présente le calcul complet de la vitesse effective des quasi-particules,  $v^{\text{eff}}(\theta)$ , à partir des équations intégrales auto-cohérentes issues du Bethe Ansatz thermodynamique (TBA). Nous détaillons la résolution de l'équation de type Fredholm qui définit  $v^{\text{eff}}$  en fonction de la distribution des pseudo-particules  $\rho(\theta)$  et du kernel d'interaction  $T(\theta, \theta')$ . Les différentes étapes, notamment la linearisation des équations, les propriétés symétriques du kernel, ainsi que les méthodes numériques utilisées pour leur résolution, sont exposées ici pour assurer une compréhension complète et rigoureuse.

**Rappels sur le Bethe Ansatz thermodynamique.** Cette section rappelle les fondements du Bethe Ansatz thermodynamique, qui constitue la pierre angulaire de la description microscopique des systèmes intégrables étudiés. On y présente la notion de rapidités, les équations quantiques de Bethe en régime thermodynamique, ainsi que les définitions des densités de pseudo-particules  $\rho(\theta)$  et des trous  $\rho^h(\theta)$ . Les relations fondamentales liant ces quantités, ainsi que les fonctions d'énergie et de momentum, sont rappelées avec les notations utilisées dans le corps du texte, afin d'assurer une référence claire pour le lecteur.

**Formulation intégrale des équations GHD.** Enfin, cette annexe explicite la forme intégrale des équations de l'hydrodynamique généralisée. Nous montrons comment les équations de continuité pour la distribution  $\rho(x, t, \theta)$  peuvent être formulées sous forme d'équations intégrales en espace des rapidités, faisant intervenir le kernel  $T(\theta, \theta')$  et la vitesse effective. Cette formulation est particulièrement utile pour l'analyse analytique et numérique, et permet de relier directement la GHD aux équations TBA. Des exemples concrets et des cas particuliers sont également présentés pour illustrer l'efficacité de cette approche.

**Conclusion des annexes.** Ces annexes fournissent les bases techniques nécessaires à la compréhension approfondie de la GHD et de ses fondements microscopiques. Elles constituent un support essentiel pour le lecteur souhaitant approfondir les calculs sous-jacents et maîtriser les outils mathématiques qui accompagnent cette théorie innovante.



## Chapitre 4

# Fluctuation de la distribution de rapidité dans des état d'équilibre

## Contents

---

|            |   |           |
|------------|---|-----------|
| <b>3.1</b> | <b>Fondements physiques de la GHD</b>               | <b>26</b> |
| 3.1.1      | Systèmes intégrables et quasi-particules            | 26        |
| 3.1.2      | GGE local   | 27        |
| 3.1.3      | Dynamique semi-classique                            | 28        |
| <b>3.2</b> | <b>Équation hydrodynamique de la GHD</b>            | <b>29</b> |
| 3.2.1      | Équation de continuité                              | 29        |
| 3.2.2      | Définition de la vitesse effective $v^{\text{eff}}$ | 30        |
| 3.2.3      | Système fermé et interprétation                     | 31        |
| <b>3.3</b> | <b>Conséquences physiques</b>                       | <b>32</b> |
| 3.3.1      | Transport balistique                                | 33        |
| 3.3.2      | Chocs et rarefactions                               | 34        |
| 3.3.3      | Corrections diffusive (préliminaire)                | 35        |
| <b>3.4</b> | <b>Applications concrètes</b>                       | <b>36</b> |
| 3.4.1      | Problème bipartite                                  | 36        |
| 3.4.2      | Expansion d'un gaz 1D                               | 37        |
| 3.4.3      | Autres systèmes                                     | 38        |
| <b>3.5</b> | <b>Aspects mathématiques</b>                        | <b>39</b> |
| 3.5.1      | Structure Hamiltonienne                             | 40        |
| 3.5.2      | Comparaison avec hydrodynamique classique           | 40        |
| 3.5.3      | Perspectives rigoureuses                            | 41        |

---

## Introduction

**Pourquoi étudier les fluctuations ?** L'hypothèse selon laquelle, après relaxation, le système est décrit par un *Generalized Gibbs Ensemble* (GGE) constitue un fondement majeur de notre compréhension des dynamiques hors équilibre dans les systèmes intégrables. Cette hypothèse, bien que robuste théoriquement, appelle à être testée expérimentalement.

Toutefois, la seule connaissance de la distribution de rapidité moyenne  $\rho_{\text{eq}}$  ne permet pas, à elle seule, de confirmer la validité du GGE. En effet, plusieurs ensembles statistiques peuvent mener à une même valeur moyenne de  $\rho(\theta)$ . Pour lever cette ambiguïté, il est nécessaire d'étudier les **fluctuations** autour de la distribution typique, notées  $\delta\rho$ , définies par :  $\rho = \rho_{\text{eq}} + \delta\rho$ . Cela nécessite de pousser le développement fonctionnel de la *fonction thermodynamique effective* ( $\mathcal{S}_{YY} - \mathcal{W}[\rho]$ ) à l'ordre quadratique en  $\delta\rho$ .

Si la GGE décrit correctement la valeur moyenne de  $\rho(\theta)$  après relaxation, il est naturel de se demander si elle capture également les *fluctuations* autour de cette moyenne. Autrement dit, notre objectif est de tester si la GGE constitue le *bon ensemble statistique* pour l'état stationnaire, en analysant non seulement la distribution moyenne des quasi-particules, mais aussi ses fluctuations.

(en traveaux , ... les articles sont à lire plus en détails mais voilà un début) Plusieurs travaux récents ont mis

en lumière l'intérêt expérimental de sonder ces fluctuations. De Nardis et al. ont notamment montré que la mesure de la *structure dynamique* de la densité, après un quench, permet de reconstruire entièrement l'état stationnaire, c'est-à-dire la distribution  $\rho(\theta)$  du GGE [1]. En particulier, l'analyse du facteur de structure dynamique permet d'extraire les différentes *températures effectives*  $\beta_i$  du GGE, et donc d'accéder à la distribution macroscopique des quasi-particules [2, 3].

Ainsi, en mesurant les corrélations dynamiques du gaz — accessibles expérimentalement via la spectroscopie ou les fluctuations de densité — on peut tester si les fluctuations observées concordent avec celles prédictes par la GGE.

Concrètement, cela consiste à analyser la dispersion des vitesses (ou rapidités) sur plusieurs répétitions expérimentales d'un même quench. Si la GGE décrit correctement l'état stationnaire, la variance et les corrélations des fluctuations de  $\rho(\theta)$  devraient être en accord avec les prédictions du formalisme fluctuationnel issu de l'entropie  $\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}$ , cf. (2.2).

Le lien entre fluctuations, fonctions de réponse, et ensembles de Gibbs généralisés (GGE) a suscité un intérêt croissant dans les systèmes quantiques intégrables. Le formalisme des charges quasi-locales et des potentiels conjugués dans le GGE a été précisé dans le modèle de Lieb–Liniger par Pálmai et Konik [4], qui montrent comment structurer la matrice densité en termes de fonctionnelles de rapidité. L'identité fondamentale liant la dérivée fonctionnelle de l'entropie de Yang–Yang au noyau de fluctuations  $\chi(\theta, \theta')$  est également dérivée dans ce cadre.

La relation fluctuation–réponse dans les gaz bosoniques unidimensionnels a été étudiée en profondeur par De Nardis et al. [1], qui proposent une méthode pour reconstruire les fluctuations thermiques à partir de fonctions de réponse dynamiques, en comparant mesures expérimentales et théories thermodynamiques. D'autres travaux, comme ceux de Goldstein et Andrei [2], ou de Caux et Konik [3], examinent en détail la relaxation vers un GGE à la suite d'un quench quantique, et en particulier le rôle de la distribution de rapidité dans la description des états stationnaires.

En résumé, l'étude des fluctuations de la distribution de rapidités fournit un test clé de la validité du GGE pour modéliser les résultats expérimentaux dans le modèle de Lieb–Liniger [1].

Ce chapitre est consacré à cette extension, qui permettra :

- d'obtenir les matrices de susceptibilité  $\chi_w$  et les corrélations gaussiennes du GGE ;
- de fournir la base théorique des équations d'hydrodynamique généralisée au second ordre.

Nous commencerons par rappeler le formalisme variationnel, puis nous dériverons l'action quadratique régissant  $\delta\rho$ .

## 4.1 Fluctuation-réponse et susceptibilités dans les états d'équilibre généralisés

Soient  $\omega$ ,  $f$  et  $g$  des fonctions.

La dérivée fonctionnelle de  $\langle Q_{[f]} \rangle_\omega$  par rapport à la fonction  $\omega$ , dans la direction  $g$ , s'écrit

$$\frac{\delta \langle Q_{[f]} \rangle_\omega}{\delta \omega}[g]$$

et est définie par

$$\frac{\delta \langle Q_{[f]} \rangle_\omega}{\delta \omega}[g] = \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{\langle Q_{[f]} \rangle_{\omega+\epsilon g} - \langle Q_{[f]} \rangle_\omega}{\epsilon}.$$

Par conséquent, il faut remplacer dans ton texte les expressions

$$\frac{\delta \langle Q_{[f_1]} \rangle_\omega}{\delta f_2}$$

par

$$\frac{\delta \langle Q_{[f_1]} \rangle_\omega}{\delta \omega}[f_2],$$

et les expressions

$$\frac{\delta Z}{\delta f_2}$$

par

$$\frac{\delta Z}{\delta \omega}[f_2].$$

De plus, la section 1.1.2 n'est qu'une application du formalisme précédent dans le cas particulier où  $f_1(\lambda) = \delta(\lambda - \theta)$  et  $f_2(\lambda) = \delta(\lambda - \theta')$ .

Dans ce cas, on utilise la notation abrégée

$$\frac{\delta \langle Q_{[f]} \rangle_\omega}{\delta \omega(\theta)}$$

pour désigner

$$\frac{\delta \langle Q_{[f]} \rangle_\omega}{\delta \omega} [\delta(\cdot - \theta)].$$

### 4.1.1 Cadre général : GGE, observables et dérivées fonctionnelles

**Formulation fonctionnelle des moments et cumulants des charges.** Considérons un système unidimensionnel de taille finie  $L$ . Dans le chapitre 2, à l'équation (??), nous avons introduit l'opérateur de charge généralisée  $\hat{\mathcal{Q}}[f]$ , défini à partir d'une fonction test  $f: \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$  et de l'opérateur densité de rapidité  $\hat{\rho}(\theta)$ , selon la relation intégrale :

$$\hat{\mathcal{Q}}[f] = L \int d\theta f(\theta) \hat{\rho}(\theta), \quad \text{où } \hat{\rho}(\theta) \text{ agit sur une état de Bethe comme } \hat{\rho}(\theta) |\{\theta_a\}\rangle = \frac{1}{L} \sum \delta(\theta - \theta_a) |\{\theta_a\}\rangle \quad (4.1)$$

**États d'équilibre généralisés et potentiel spectral.** Dans un système intégrable, on a vu dans l'équation (??) qu'un état d'équilibre généralisé (GGE) est décrit par une matrice densité de la forme :

$$\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(S)}[w] \doteq \frac{1}{Z^{(S)}[w]} e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]}, \quad \text{la fonction de partition généralisée } Z^{(S)}[w] \doteq \text{Tr} \left( e^{-\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]} \right), \quad (4.2)$$

associée à  $w$ , où  $w(\theta)$  est **poids spectral** (ou **potentiel spectral**), et  $\hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[w]$  est une **charge généralisée** associé à ce poids.

**Dérivée fonctionnelle directionnelle.** Dans l'équation (??), on introduit la **dérivée fonctionnelle dans la direction d'une fonction test**  $f$  appliquée à un fonctionnel  $F[g]$ , comme :

$$\mathcal{D}_{[f]} F[g] \doteq \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{F[g + \epsilon f] - F[g]}{\epsilon}. \quad (4.3)$$

À partir de la définition précédente (4.3), il est clair que  $\mathcal{D}_{[f]} F[g]$  est, en ce qui concerne sa dépendance en  $f$ , un fonctionnel linéaire :

$$\mathcal{D}_{[c_1 f_1 + c_2 f_2]} F[g] = c_1 \mathcal{D}_{[f_1]} F[g] + c_2 \mathcal{D}_{[f_2]} F[g], \quad (4.4)$$

avec  $c_1$  et  $c_2$  des réelles et  $f_1$  et  $f_2$  des fonctions de  $\mathbb{R}$  dans  $\mathbb{R}$ .

Cette notation permet une différentiation fonctionnelle claire, notamment dans les calculs de moments et cumulants.

**Moments non centrés.** À l'aide de cette notation, à l'équation (??) on a définie les **moments non centrés** d'ordre  $q$  des charges sous la forme :

$$\langle \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_1] \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_2] \cdots \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_q] \rangle_w = (-1)^q \frac{1}{Z^{(S)}[w]} \mathcal{D}_{[f_1]} \mathcal{D}_{[f_2]} \cdots \mathcal{D}_{[f_q]} Z^{(S)}[w], \quad (4.5)$$

De même, à l'équation (??) on a définie les moments d'ordre  $q$  de la distribution de rapidité à l'aide des dérivées ponctuelles :

$$\langle \hat{\rho}^{(S)}(\theta_1) \hat{\rho}^{(S)}(\theta_2) \cdots \hat{\rho}^{(S)}(\theta_q) \rangle_w = (-1)^q \frac{1}{L^q} \frac{1}{Z^{(S)}[w]} \frac{\delta}{\delta w(\theta_1)} \frac{\delta}{\delta w(\theta_2)} \cdots \frac{\delta}{\delta w(\theta_q)} Z^{(S)}[w], \quad (4.6)$$

**Cumulants et fluctuations.** On définit les **fluctuations des charges et des distributions de rapidité** par :

$$\delta \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f] \doteq \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f] - \langle \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f] \rangle_w, \quad \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta) \doteq \hat{\rho}^{(S)}(\theta) - \langle \hat{\rho}^{(S)}(\theta) \rangle_w. \quad (4.7)$$

Les **cumulants** d'ordre  $q$  des **charges** s'obtiennent comme dérivées fonctionnelles du logarithme de la fonction de partition :

$$\langle \delta \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_1] \delta \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_2] \cdots \delta \hat{\mathcal{Q}}^{(S)}[f_q] \rangle_w = (-1)^q \mathcal{D}_{[f_1]} \mathcal{D}_{[f_2]} \cdots \mathcal{D}_{[f_q]} \ln(Z^{(S)}[w]), \quad (4.8)$$

et la cumulant d'ordre  $q$  des **distribution de rapidité** comme dérivées ponctuelles du logarithme de la fonction de partition

$$\langle \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_1) \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_2) \cdots \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_q) \rangle_w = (-1)^q \frac{1}{L^q} \frac{\delta}{\delta w(\theta_1)} \frac{\delta}{\delta w(\theta_2)} \cdots \frac{\delta}{\delta w(\theta_q)} \ln(Z^{(S)}[w]). \quad (4.9)$$

**Moyennes et corrélations d'ordre faible.** À l'ordre 1, les **moments non centrés** sont simplement les **valeurs moyennes**. Les moyennes des charges (4.5) et des distributions de rapidité (4.6) peuvent être exprimées comme dérivées fonctionnelles respectivement ponctuelles du logarithme de la fonction de partition :

$$\langle \hat{\mathbf{Q}}^{(\mathcal{S})}[f_1] \rangle_w = -\mathcal{D}_{[f_1]} \ln(Z^{(\mathcal{S})}[w]), \quad \langle \hat{\rho}^{(\mathcal{S})}(\theta_1) \rangle_w = -\frac{1}{L} \frac{\delta \ln(Z^{(\mathcal{S})}[w])}{\delta w(\theta_1)}. \quad (4.10)$$

Pour un état donné, la fonction  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w$  n'est rien d'autre que la distribution de rapidités par unité de longueur.

À l'ordre 2, les **cumulants** correspondent aux **corrélations**. On constate, à partir des expressions ci-dessus (4.10), que les fluctuations des charges (4.8) et des distributions de rapidité (4.9) peuvent être obtenues comme dérivées fonctionnelles respectivement ponctuelles des moyennes :

$$\langle \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(\mathcal{S})}[f_1] \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(\mathcal{S})}[f_2] \rangle_w = -\mathcal{D}_{[f_2]} \langle \hat{\mathbf{Q}}^{(\mathcal{S})}[f_1] \rangle_w, \quad \langle \delta \hat{\rho}^{(\mathcal{S})}(\theta_1) \delta \hat{\rho}^{(\mathcal{S})}(\theta_2) \rangle_w = -\frac{1}{L} \frac{\delta \langle \hat{\rho}^{(\mathcal{S})}(\theta_1) \rangle_w}{\delta w(\theta_2)} \quad (4.11)$$

Cette identité relie la fonction de corrélation des fluctuations aux dérivées fonctionnelles de la valeur moyenne : elle exprime une *susceptibilité fonctionnelle*, au sens où elle mesure la réponse linéaire d'une observable à une perturbation infinitésimale du poids  $w(\theta)$ . La susceptibilité s'identifie ainsi à la covariance entre charges généralisées, illustrant le principe de *fluctuation-réponse*.

**Notation susceptibilité et fluctuations.** Considérons deux fonctions  $f_1$  et  $f_2$ . On introduit la fonction de réponse croisée  $\chi_w[f_1, f_2]$  définie par

$$\chi_w[f_1, f_2] \doteq -\mathcal{D}_{[f_2]} \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle_w. \quad (4.12)$$

Remarquablement, cette fonction de réponse est reliée aux fluctuations dans le GGE. Plus précisément,  $\chi_w[f_1, f_2]$  vérifie

$$\chi_w[f_1, f_2] = C_w[f_1, f_2], \quad (4.13)$$

où  $C_w(f_1, f_2)$ , défini par

$$C_w[f_1, f_2] \doteq \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \hat{\mathbf{Q}}[f_2] \rangle_w - \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle_w \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_2] \rangle_w, \quad (4.14)$$

quantifie les fluctuations dans le GGE.

L'équation précédente, qui relie la réponse linéaire aux fluctuations, est une relation très importante qui sera utilisée pour des tests numériques dans cette section.

**Lien entre distributions de rapidités et observables locales.** À partir de l'équation (4.1), on remarque que

$$\hat{\mathbf{Q}}[\delta(\cdot - \theta)/L] = \hat{\rho}(\theta). \quad (4.15)$$

Les moments non centrés des charges (4.5) ainsi que leurs cumulants (4.8) deviennent alors ceux des distributions de rapidités (respectivement (4.6) et (4.9)), en prenant les fonctions  $f_i(\theta) = \delta(\cdot - \theta_i)/L$ .

Cela est en accord avec le fait que les dérivées fonctionnelles deviennent :

$$\mathcal{D}_{[\delta(\cdot - \theta)]} F[g] \doteq \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{F[g + \epsilon \delta(\cdot - \theta)] - F[g]}{\epsilon}, \quad (4.16)$$

$$= \frac{\partial F}{\partial g(\theta)}. \quad (4.17)$$

L'équation (4.12) s'écrit dans ce cas, en utilisant la notation de l'équation (4.16) et la propriété (4.4) :

$$\chi_w(\theta, \theta') = -\frac{1}{L} \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta \omega(\theta')} \quad (4.18)$$

où l'on a utilisé la notation  $\chi_w(\theta, \theta') = \chi_w \left[ \frac{\delta(\cdot - \theta)}{L}, \frac{\delta(\cdot - \theta')}{L} \right]$ .

L'équation (4.14), quant à elle, s'écrit :

$$C_w(\theta, \theta') = \langle \hat{\rho}(\theta) \hat{\rho}(\theta') \rangle_w - \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w \langle \hat{\rho}(\theta') \rangle_w \quad (4.19)$$

où l'on utilise la notation  $C_w(\theta, \theta') = C_w \left( \frac{\delta(\cdot - \theta)}{L}, \frac{\delta(\cdot - \theta')}{L} \right)$ .

La relation (4.13), qui relie la susceptibilité aux fluctuations, s'écrit alors :

$$-\frac{1}{L} \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta \omega(\theta')} = \langle \hat{\rho}(\theta) \hat{\rho}(\theta') \rangle_w - \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w \langle \hat{\rho}(\theta') \rangle_w \quad (4.20)$$

### Paramétrisation du potentiel spectral et réécriture des moments des charges.

**Lien entre dérivées fonctionnelles, paramétrisation spectrale et moments des charges.** Si l'on écrit

$$w(\theta) = \sum_i \beta_i f_i(\theta), \quad (4.21)$$

de sorte que les charges soient bien  $\hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_i]$ , alors on peut considérer la variation fonctionnelle d'une fonctionnelle  $F[w]$  par rapport à la direction  $f_i$ , ce qui revient à effectuer une perturbation  $w \rightarrow w + \epsilon f_i$ , autrement dit  $\beta_i \rightarrow \beta_i + \epsilon$ . La dérivée fonctionnelle de  $F[w]$  dans la direction  $f_i$  s'écrit alors :

$$\mathcal{D}_{[f_i]} F[w] \doteq \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{F \left[ \sum_j (\beta_j + \delta_{ij}\epsilon) f_j \right] - F \left[ \sum_j \beta_j f_j \right]}{\epsilon}, \quad (4.22)$$

$$= \left. \frac{\partial F}{\partial \beta_i} \right|_{\{f_j\}}. \quad (4.23)$$

Cette expression est valable tant que les fonctions  $f_j$  sont considérées comme fixées. En revanche, si les  $f_j$  peuvent varier, alors la différentiation par rapport aux  $\beta_j$  ne correspond plus à une dérivée fonctionnelle au sens strict.

Avec la condition (4.21) et la définition (4.22), nous pouvons donc réécrire les moments non centrés (des charges) (4.5) et les cumulants (des charges) (4.8), et donc les moyennes (4.10) et corrélations (4.11), en remplaçant les dérivées fonctionnelles  $\mathcal{D}_{[f_i]}$  par  $\left. \frac{\partial}{\partial \beta_i} \right|_{\{f_j\}}$ .

De plus en remarquant que  $\left. \frac{\partial w(\theta)}{\partial \beta_i} \right|_{\{f_j\}} = f_i$ , alors la dérivé selon  $\beta_i$  s'écrit

$$\begin{aligned} - \left. \frac{\partial}{\partial \beta_i} \right|_{\{f_j\}} &= - \int d\theta \left. \frac{\partial w(\theta)}{\partial \beta_i} \right|_{\{f_j\}} \frac{\delta}{\delta w(\theta)}, \\ &= L \int d\theta f_i(\theta) \left( -\frac{1}{L} \frac{\delta}{\delta w(\theta)} \right). \end{aligned} \quad (4.24)$$

Nous pouvons donc, encore une fois, en utilisant (4.24), réécrire les moments non centrés des charges (4.5) en fonction des moments non centrés des distributions de rapidités (4.6) :

$$\langle \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_1] \cdots \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_q] \rangle_w = L^q \int d\theta_1 f_1(\theta_1) \cdots \int d\theta_q f_q(\theta_q) \langle \hat{\rho}^{(S)}(\theta_1) \cdots \hat{\rho}^{(S)}(\theta_q) \rangle_w, \quad (4.25)$$

De même, nous pouvons réécrire les cumulants des charges (4.8) à partir des cumulants des distributions de rapidités (4.9) :

$$\langle \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_1] \cdots \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_q] \rangle_w = L^q \int d\theta_1 f_1(\theta_1) \cdots \int d\theta_q f_q(\theta_q) \langle \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_1) \cdots \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_q) \rangle_w. \quad (4.26)$$

Ces relations sont naturelles. En particulier, on retiendra que les moyennes et les corrélations des charges s'écrivent :

$$\langle \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f] \rangle_w = L \int d\theta f(\theta) \langle \hat{\rho}^{(S)}(\theta) \rangle_w, \quad (4.27)$$

$$\langle \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_1] \delta \hat{\mathbf{Q}}^{(S)}[f_2] \rangle_w = L^2 \iint d\theta_1 d\theta_2 f_1(\theta_1) \langle \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_1) \delta \hat{\rho}^{(S)}(\theta_2) \rangle_w f_2(\theta_2). \quad (4.28)$$

#### 4.1.2 Vérification numérique : Echantillonnage du GGE

On souhaite tester notre capacité à échantillonner à échantillonner le GGE avec Metropolis. Pour cela on va utiliser le principe de *fluctuation-réponse* défini ci dessus dans l'équation (4.11). On va dans un premier temps calculer numériquement les corrélations des distributions de rapidité en utilisant un algorithme de Monte Carlo basé sur les états propres du modèle de Lieb-Liniger et dans un deuxième temps en utilisant la susceptibilité.

##### Méthode numérique de Monte Carlo :

*Paramètres fixés.* On fixe un poids spectral, par exemple quadratique

$$w(\theta) = \frac{1}{2} \theta^2, \quad (4.29)$$

et on fixe les paramètres physiques du système :  $N = 7$  particules,  $L = 10$  la taille du système, et  $c = 1$  l'intensité des interactions.

*Équations de Bethe.* Les états propres du gaz sont obtenus par la résolution des équations de Bethe (??) que l'on rappelle :

$$L\theta_j + \sum_{k \neq j} 2 \arctan \left( \frac{\theta_j - \theta_k}{c} \right) = 2\pi I_j, \quad (4.30)$$

où  $\{I_j\}$  sont des entiers (ou demi-entiers) représentant une configuration de type Bethe.

*Initialisation : état fondamental.*

- On commence par proposer une configuration d'entier de Bethe  $\{I_j\}$  correspondant à l'état fondamental. Celle-ci est donnée par l'équation (??) que l'on rappelle ,

$$I_j = j - \frac{N+1}{2}, \quad j \in \llbracket 1, N \rrbracket \quad (4.31)$$

- On résout ensuite les équations de Bethe associées afin d'obtenir l'ensemble des rapidités  $\{\theta_j\}$ .
- Ces rapidités définissent une distribution empirique de rapidité, notée  $\rho(\theta)$ , que l'on enregistre sous la forme :

$$\rho(\theta) = \frac{1}{L} \sum_{j=1}^N \delta(\theta - \theta_j) \quad (4.32)$$

Pour rendre cette distribution exploitable numériquement, on la binne sur une grille discrète  $\{\theta_i\}$ .

*À chaque étape du Monte Carlo :*

- Une nouvelle configuration  $\{I'_j\}$  est proposée en faisant varier chaque entier  $I_j$  aléatoirement de  $\pm 1$ , c'est-à-dire en posant  $I'_j = I_j \pm 1$ , le signe étant choisi au hasard.
- À partir de cette configuration  $\{I'_j\}$ , on résout les équations de Bethe pour obtenir un nouvel ensemble de rapidités  $\{\theta'_j\}$ .
- La nouvelle configuration est ensuite soumise au critère de Metropolis afin de décider si elle est acceptée ou rejetée. L'acceptation se fait avec une probabilité  $\min(1, e^{-(\sum_j w(\theta_j) - \sum_j w(\theta'_j))})$ , en se basant sur l'énergie associée à la fonction  $w$ .
  - Si la configuration est acceptée, on met à jour les ensembles :  $\{I_j\} \leftarrow \{I'_j\}$  et  $\{\theta_j\} \leftarrow \{\theta'_j\}$ .
- Enfin, on enregistre la distribution de rapidité empirique associée à la configuration  $\{\theta_j\}$ , en la discrétilisant sur une grille fixée  $\{\theta_i\}$ .

*Cela permet de construire numériquement :*

- la moyenne du profil de distribution de rapidité empirique , correspondant à  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w$ , obtenue par une moyenne sur les configurations générées par la méthode de Monte Carlo,
- la covariance spectrale empirique correspondant à  $\langle \delta \hat{\rho}(\theta) \delta \hat{\rho}(\theta') \rangle_w$ .

**Calcul numérique de la susceptibilité par dérivée fonctionnelle.** Pour évaluer la susceptibilité linéaire, définie comme la dérivée de  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w$  par rapport à une perturbation infinitésimale du poids spectral  $w(\theta')$ , on adopte une approche numérique fondée sur les différences finies. La procédure est la suivante :

- On modifie localement le potentiel  $w(\theta)$  en y ajoutant une perturbation delta centrée en  $\theta'$ , selon :

$$w(\theta) \rightarrow w(\theta) + \varepsilon \delta_{\theta'}(\theta), \quad (4.33)$$

où  $\varepsilon$  est un petit paramètre de perturbation.

- On relance ensuite le Monte Carlo avec ce potentiel perturbé, ce qui permet d'estimer la nouvelle moyenne  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_{w+\varepsilon\delta_{\theta'}}$ .
- Enfin, on évalue la dérivée fonctionnelle par la formule de différence finie suivante :

$$-\frac{1}{L} \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta w(\theta')} \approx -\frac{1}{L} \cdot \frac{\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_{w+\varepsilon\delta_{\theta'}} - \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\varepsilon}. \quad (4.34)$$

Cette méthode permet ainsi d'approcher numériquement la matrice de réponse linéaire entre les coordonnées spectrales  $\theta$  et  $\theta'$ , que l'on peut comparer à la matrice de corrélation obtenue précédemment.

**Difficultés numériques :** Les algorithmes de Monte Carlo produisent des estimations bruitées des grandeurs physiques, notamment de la densité de rapidité moyenne  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w$ . Cette quantité présente une incertitude statistique (écart-type) entre deux réalisations indépendantes de la procédure de Monte Carlo. Pour réduire ce bruit, il est nécessaire d'augmenter le nombre d'échantillons de  $I_j$ , ce qui alourdit le coût numérique du calcul.

Le calcul de la susceptibilité nécessite d'estimer la dérivée fonctionnelle de la densité de rapidité par rapport au poids  $w$ .

Cependant, pour que cette approximation soit valable,  $\varepsilon$  doit être suffisamment petit. Or, si  $\varepsilon$  est trop petit, la différence  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_{w+\varepsilon\delta_\theta} - \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w$  devient du même ordre que leur bruit statistique, et la dérivée est alors noyée dans le bruit.

Pour limiter l'erreur statistique, on peut dans un premier temps ajuster à la fois le nombre d'échantillons des configurations  $\{I_j\}$  et la valeur de  $\varepsilon$ , de sorte que l'écart-type de  $\langle \rho(\theta) \rangle_w$  soit au moins dix fois plus petit que la variation  $\langle \rho(\theta) \rangle_{w+\varepsilon\delta_\theta} - \langle \rho(\theta) \rangle_w$ . Afin d'améliorer la précision de l'approximation de la dérivée fonctionnelle, on utilise une différence finie centrée :

$$-\frac{1}{L} \cdot \frac{\langle \rho(\theta) \rangle_{w+\varepsilon\delta_\theta} - \langle \rho(\theta) \rangle_{w-\varepsilon\delta_\theta}}{2\varepsilon}. \quad (4.35)$$

Il convient donc de choisir  $\varepsilon$  suffisamment petit pour garantir la validité de l'approximation linéaire, tout en s'assurant que la variation mesurée dépasse significativement le bruit statistique. En pratique, cela requiert une calibration fine de  $\varepsilon$  ainsi qu'un nombre suffisamment grand d'échantillons pour garantir une estimation fiable de la susceptibilité.

**Comparaison numérique.** Les deux matrices sont ensuite représentées sous forme d'images couleur pour visualiser leur structure et mettre en évidence leur éventuelle coïncidence.

FIGURE 4.1 – Comparaison des matrices : à gauche, susceptibilité  $\chi_w(\theta, \theta')$  obtenue par dérivée fonctionnelle ; au centre, corrélation spectrale  $C_w(\theta, \theta')$  estimée par fluctuations ; à droite, leur différence.

**Discussion.** (à revoir le m'avance un peu) Les figures montrent une excellente concordance entre les deux matrices, confirmant numériquement le principe de fluctuation-réponse dans le cadre du GGE. La différence résiduelle visible sur la troisième image est due aux erreurs statistiques liées à la méthode Monte Carlo et à l'approximation par différences finies dans le calcul de la dérivée fonctionnelle.

Par souci de lisibilité, nous omettrons les indices  $(\mathcal{S})$  : le caractère local des observables étant désormais implicite.

On a vu dans l'équation (??) que pour une fonction teste quelconque,  $f: \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$ ,  $\hat{\mathbf{Q}}[f]$  s'écrit de la forme intégrale

Nous avons vu que l'espérance d'une charge généralisée  $\hat{\mathbf{Q}}[f_1]$  dans cet état, notée au chapitre (2)  $\langle \hat{\mathbf{Q}}^{(\mathcal{S})}[f_1] \rangle_{\hat{\rho}_{\text{GGE}}^{(\mathcal{S})}[w]}$ , peut être simplifiée, dans ce chapitre, en :

$$\langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle_w = - \left. \frac{\delta \ln Z[w]}{\delta f_1} \right)_w = \text{Tr} \left[ \hat{\rho}_{\text{GGE}}[w] \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \right] = \frac{1}{Z[w]} \text{Tr} \left[ e^{-\hat{\mathbf{Q}}[w]} \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \right].$$

Par souci de lisibilité, nous omettrons les indices  $(\mathcal{S})$  : le caractère local des observables étant désormais implicite.

La dérivée fonctionnelle de l'espérance de  $\hat{\mathbf{Q}}[f_1]$  par rapport à une autre fonction test  $f_2$ , représentant un potentiel conjugué, donne la réponse linéaire croisée :

$$\chi_w[f_1, f_2] \doteq \left. \frac{\delta^2 \ln Z[w]}{\delta f_1 \delta f_2} \right)_w = - \left. \frac{\delta \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle}{\delta f_2} \right)_w = C_w[f_1, f_2],$$

avec le fonction corrélation à deux points :

$$C_w[f_1, f_2] \doteq \langle (\hat{\mathbf{Q}}[f_1] - \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle_w)(\hat{\mathbf{Q}}[f_2] - \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_2] \rangle_w) \rangle_w = \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \hat{\mathbf{Q}}[f_2] \rangle_w - \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_1] \rangle_w \langle \hat{\mathbf{Q}}[f_2] \rangle_w.$$

Autrement dit, la dérivée fonctionnelle seconde du logarithme de la fonction de partition fournit la covariance des charges  $\hat{\mathbf{Q}}[f_1]$  et  $\hat{\mathbf{Q}}[f_2]$ , illustrant le principe de fluctuation-réponse dans ce contexte diagonal.

**Démonstration.** Pour établir le lien entre réponse linéaire et fluctuations, nous allons partir de l'expression intégrale des charges généralisées, puis montrer que la susceptibilité associée correspond bien à la fonction de corrélation des fluctuations de densité de rapidité.

*Charge généralisé sous forme intégrale.* Pour le démontrer on écrit la charge généralisé sous forme intégrale :

$$\hat{\mathcal{Q}}[f] = L \int d\theta f(\theta) \hat{\rho}(\theta)$$

où  $\hat{\rho}(\theta)$  est l'opérateur densité spectrale, agissant comme :  $\hat{\rho}(\theta) |\{\theta_a\}\rangle = \frac{1}{L} \sum \delta(\theta - \theta_a) |\{\theta_a\}\rangle$ .

*Dérivée fonctionnelle.* On dérive cette expression par rapport à  $w_2$ . En utilisant la dérivée d'un rapport :  $\frac{\delta}{\delta f_2} \left( \frac{A[w]}{Z[w]} \right) \Big|_w = \frac{1}{Z[w]} \frac{\delta A[w]}{\delta f_2} \Big|_w - \frac{A[w]}{Z[w]^2} \frac{\delta Z[w]}{\delta f_2} \Big|_w$ , avec  $A[w] \equiv \text{Tr}[e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]} \hat{\mathcal{Q}}[f_1]]$ , on obtient :

$$\frac{\delta \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w}{\delta f_2} \Big|_w = \frac{1}{Z[w]} \frac{\delta A[w]}{\delta f_2} - \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w \cdot \frac{1}{Z[w]} \frac{\delta Z[w]}{\delta f_2}.$$

*Dérivées explicites.* Utilisons la propriété démontrée précédemment :  $\frac{\delta \hat{\mathcal{Q}}[w]}{\delta f_2} = \hat{\mathcal{Q}}[f_2]$ . En notant que la dérivée d'une exponentielle diagonale est simple :  $\frac{\delta}{\delta f_2} e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]} = -\hat{\mathcal{Q}}[f_2] e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]}$ , on obtient :

$$\frac{\delta A[w]}{\delta f_2} = -\text{Tr} [\hat{\mathcal{Q}}[f_2] e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]} \hat{\mathcal{Q}}[f_1]], \quad \frac{\delta Z[w]}{\delta f_2} = -\text{Tr} [\hat{\mathcal{Q}}[f_2] e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]}].$$

*Regroupement.* En regroupant les termes, on trouve :

$$\begin{aligned} \chi_w[f_1, f_2] &\doteq -\frac{\delta \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w}{\delta f_2} \Big|_w \\ &= \frac{1}{Z[w]} \text{Tr} [\hat{\mathcal{Q}}[w_2] e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]} \hat{\mathcal{Q}}[f_1]] - \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w \cdot \frac{1}{Z[w]} \text{Tr} [\hat{\mathcal{Q}}[f_2] e^{-\hat{\mathcal{Q}}[w]}] \\ &= \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_2] \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w - \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_1] \rangle_w \langle \hat{\mathcal{Q}}[f_2] \rangle_w. \end{aligned}$$

*Conclusion.* Dans un état diagonal tel que le GGE, la susceptibilité est égale à la covariance entre charges généralisées, illustrant le principe de *fluctuation-réponse*. La matrice  $\chi_w[f_1, f_2]$  s'interprète donc comme la covariance de la densité spectrale projetée sur les fonctions test  $f_1$  et  $f_2$ . Un cas particulier d'intérêt est la susceptibilité d'une seule charge :

$$\chi_w[f] \equiv \chi_w[f, f] = \text{Var}_w(\hat{\mathcal{Q}}[f]) = \langle \hat{\mathcal{Q}}[f]^2 \rangle_w - \langle \hat{\mathcal{Q}}[f] \rangle_w^2 = L^2 \iint d\theta d\theta' f(\theta) C_w(\theta, \theta') f(\theta').$$

### 4.1.3 Corrélations spectrales et susceptibilité

La susceptibilité fonctionnelle peut s'exprimer, dans la base des fonctions test, comme une forme bilinéaire projetée sur la fonction de corrélation spectrale :

$$\chi_w[f_1, f_2] = C_w[f_1, f_2] = L^2 \iint d\theta d\theta' f_1(\theta) C_w(\theta, \theta') f_2(\theta'),$$

où la fonction de corrélation spectrale  $C_w(\theta, \theta')$  est définie comme la covariance des fluctuations de densité spectrale :

$$C_w(\theta, \theta') \doteq \langle \delta \hat{\rho}(\theta) \delta \hat{\rho}(\theta') \rangle_w = \langle \hat{\rho}(\theta) \hat{\rho}(\theta') \rangle_w - \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w \langle \hat{\rho}(\theta') \rangle_w.$$

Par ailleurs, l'espérance de la densité spectrale s'obtient comme une dérivée fonctionnelle du logarithme de la fonction de partition :

$$\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w = -\frac{1}{L} \frac{\delta \ln Z[w]}{\delta w(\theta)},$$

et la susceptibilité spectrale, définie comme la réponse de  $\langle \rho(\theta) \rangle_w$  à une variation de  $w(\theta')$ , s'écrit :

$$\chi_w(\theta, \theta') = \frac{1}{L^2} \frac{\delta^2 \ln Z[w]}{\delta w(\theta) \delta w(\theta')} = -\frac{1}{L} \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta w(\theta')}.$$

Ainsi, dans l'état diagonal  $\hat{\rho}_{\text{GGE}}[w]$ , la susceptibilité spectrale coïncide avec la fonction de corrélation  $C_w(\theta, \theta')$ , illustrant le principe de *fluctuation-réponse*.

## 4.2 Limite thermodynamique, structure variationnelle et susceptibilités

### 4.2.1 Susceptibilités spectrales et structure variationnelle de l'entropie

Dans l'approximation thermodynamique, la moyenne de l'opérateur de densité de rapidité  $\langle \hat{\rho}(\theta) \rangle$  est remplacé par sa valeur moyenne macroscopique  $\rho_{\text{eq}}(\theta)$  (ie  $\hat{\rho}(\theta) \rightarrow \rho(\theta)$ ), représentant la densité continue de quasi-particules dans l'état d'équilibre.

Dans le cadre du GGE continu, l'état macroscopique est entièrement déterminé par une densité spectrale  $\rho(\theta)$  qui maximise l'entropie de Yang-Yang  $S_{YY}[\rho]$ , sous la contrainte d'une charge généralisée fixée. Le poids spectral  $w$  est fixé. On a vu dans les chapitre (2) que la condition d'équilibre s'écrit alors :  $\frac{\delta S_{YY}[\rho]}{\delta \rho(\theta)} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} = \frac{\delta \mathcal{W}[\rho]}{\delta \rho(\theta)} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} = w(\theta)$ .

**Dérivée fonctionnelle.** On peut considérer cette équation comme une relation implicite définissant  $w$  comme une fonctionnelle de  $\rho$ . La dérivée fonctionnelle de cette relation donne :

$$\frac{\delta w(\theta)}{\delta \rho(\theta')} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} = \frac{\delta^2 S_{YY}[\rho]}{\delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta')} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} \equiv \mathcal{H}^{(S_{YY})}(\theta, \theta'),$$

où  $\mathcal{H}^{(S_{YY})}$  est l'opérateur (généralement négatif) de courbure fonctionnelle de l'entropie.

**Inversion.** On en déduit que la réponse de  $\rho$  à une variation du potentiel conjugué  $w$  est donnée par l'inverse fonctionnel :

$$\chi_w(\theta, \theta') \doteq -\frac{1}{L} \frac{\delta \rho_{\text{eq}}(\theta)}{\delta w(\theta')} = \left( L \mathcal{H}^{(S_{YY})} \right)^{-1}(\theta, \theta').$$

### 4.2.2 Fluctuations gaussiennes autour de l'équilibre thermodynamique

Une autre approche pour accéder aux fluctuations de la densité spectrale  $\rho(\theta)$  dans un état de GGE consiste à exploiter le développement quadratique de l'action effective autour de l'équilibre thermodynamique. Cette méthode, dite *gaussienne*, repose sur le fait que, dans la limite thermodynamique, l'intégrale fonctionnelle définissant le GGE est dominée par les configurations proches du point-selle  $\rho_{\text{eq}}$ .

On peut alors développer l'action  $S_{YY} - \mathcal{W}$  à second ordre autour de ce point d'équilibre :

$$(S_{YY} - \mathcal{W})[\rho] \approx (S_{YY} - \mathcal{W})[\rho_{\text{eq}}] + \underbrace{\int d\theta \frac{\delta(S_{YY} - \mathcal{W})}{\delta \rho(\theta)} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} \delta \rho(\theta) - \frac{1}{2} \int d\theta d\theta' \mathcal{H}(\theta, \theta') \delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta')}_{= 0 \text{ par stationnarité}} + \mathcal{O}(\delta \rho^3)$$

où  $\mathcal{H}(\theta, \theta') = -\frac{\delta^2(S_{YY} - \mathcal{W})}{\delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta')} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}}$  est le *hessien* de l'action effective.

Sous l'approximation gaussienne autour de l'équilibre, la covariance des fluctuations est donnée par :

$$\begin{aligned} \langle \delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta') \rangle &= \frac{\int \mathcal{D}\delta \rho \delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta') \exp \left[ -\frac{L}{2} \iint d\theta_1 d\theta_2 \delta \rho(\theta_1) \mathcal{H}(\theta_1, \theta_2) \delta \rho(\theta_2) \right]}{\int \mathcal{D}\delta \rho \exp \left[ -\frac{L}{2} \iint d\theta_1 d\theta_2 \delta \rho(\theta_1) \mathcal{H}(\theta_1, \theta_2) \delta \rho(\theta_2) \right]}, \\ &= \frac{1}{L} \mathcal{H}^{-1}(\theta, \theta'), \end{aligned} \tag{4.36}$$

confirmant ainsi que la matrice de susceptibilité spectrale  $\chi(\theta, \theta')$  coïncide avec l'inverse du hessien.

Ces relations posent les bases d'une description quantifiée des fluctuations de densité de rapidité, essentielles pour tester expérimentalement la validité du GGE, comprendre les corrélations à longue distance, et accéder aux propriétés dynamiques fines des systèmes intégrables en une dimension.

Ce développement quadratique justifie le caractère gaussien des fluctuations dans le régime thermodynamique, et sera à la base des extensions hydrodynamiques de type MFT (Macroscopic Fluctuation Theory).

**Structure de  $\mathcal{H}$ .** L'opérateur hessien de l'action effective se décompose naturellement comme la différence entre deux contributions fonctionnelles :

$$\mathcal{H} = \mathcal{H}^{(\mathcal{W})} - \mathcal{H}^{(\mathcal{S}_{YY})},$$

où

$$\mathcal{H}^{(\mathcal{W})}(\theta, \theta') := \frac{\delta^2 \mathcal{W}}{\delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta')} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}}, \quad \text{et} \quad \mathcal{H}^{(\mathcal{S}_{YY})}(\theta, \theta') := \frac{\delta^2 \mathcal{S}_{YY}}{\delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta')} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}}.$$

L'opérateur inverse  $\mathcal{H}^{-1}$  est défini par la relation fonctionnelle :

$$(\mathcal{H}^{-1} \cdot \mathcal{H})(\theta, \theta') = (\mathcal{H} \cdot \mathcal{H}^{-1})(\theta, \theta') = \int d\theta'' \mathcal{H}(\theta, \theta'') \mathcal{H}^{-1}(\theta'', \theta') = \delta(\theta - \theta'), \quad (4.37)$$

où  $\delta(\theta - \theta')$  désigne la distribution de Dirac, et non une variation.

On remarque tout d'abord que  $\mathcal{H}^{(\mathcal{W})} = 0$ , car l'énergie généralisée par unité de longueur s'écrit simplement comme un couplage linéaire en  $\rho$  :

$$\mathcal{W}[\rho] = \int d\theta w(\theta) \rho(\theta),$$

avec un poids spectral  $w(\theta)$  fixé (2.32). La seconde dérivée fonctionnelle de  $\mathcal{W}$  s'annule donc identiquement.

En revanche, la courbure fonctionnelle provient entièrement de l'entropie de Yang–Yang, dont l'expression (2.31) est donnée par :

$$\mathcal{S}_{YY}[\rho] = \int d\theta [\rho_s(\theta) \ln \rho_s(\theta) - \rho(\theta) \ln \rho(\theta) - (\rho_s(\theta) - \rho(\theta)) \ln(\rho_s(\theta) - \rho(\theta))],$$

où  $\rho_s(\theta)$  désigne la densité d'états accessibles (ou densité totale) liée à  $\rho$  par les équations de Bethe.

Ainsi, l'opérateur de fluctuation  $\mathcal{H}$  coïncide avec la hessienne négative de l'entropie  $\mathcal{S}_{YY}$ , et détermine complètement la covariance spectrale à l'équilibre.

**Interprétation.** La matrice  $\chi(\theta, \theta')$  possède plusieurs interprétations équivalentes :

- Elle mesure la réponse linéaire de la densité spectrale à une variation du potentiel conjugué :

$$\chi_w(\theta, \theta') = -\frac{1}{L} \frac{\delta \rho_{\text{eq}}(\theta)}{\delta w(\theta')}.$$

- Dans un état diagonal (comme le GGE), elle coïncide avec la matrice de corrélation, selon le principe fluctuation-réponse :

$$\chi_w(\theta, \theta') = \langle \delta \hat{\rho}(\theta) \delta \hat{\rho}(\theta') \rangle_w$$

- Dans la limite thermodynamique, où  $\hat{\rho}(\theta) \rightarrow \rho(\theta)$ , on peut omettre les chapeaux :

$$\chi_w(\theta, \theta') = \langle \delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta') \rangle_w.$$

**Résumé.** L'équation variationnelle d'équilibre :  $\frac{\delta \mathcal{S}_{YY}[\rho_{\text{eq}}]}{\delta \rho(\theta)} \Big|_{\rho=\rho_{\text{eq}}} = w(\theta)$  implique, par différentiation fonctionnelle et inversion de l'opérateur  $\mathcal{H}^{(\mathcal{S}_{YY})}$ , que :

$$\chi_w(\theta, \theta') = -\frac{1}{L} \frac{\delta \rho_{\text{eq}}(\theta)}{\delta w(\theta')} = \langle \delta \rho(\theta) \delta \rho(\theta') \rangle_w = -\left( L \mathcal{H}^{(\mathcal{S}_{YY})} \right)^{-1}(\theta, \theta').$$

En résumé, dans la limite thermodynamique, la matrice de susceptibilité spectrale  $\chi(\theta, \theta')$  encode à la fois :

- la réponse linéaire de la densité d'équilibre à une variation du poids spectral  $w(\theta)$  ;
- la covariance (ou corrélation) entre densités spectrales ;
- la courbure du potentiel thermodynamique générateur du GGE.

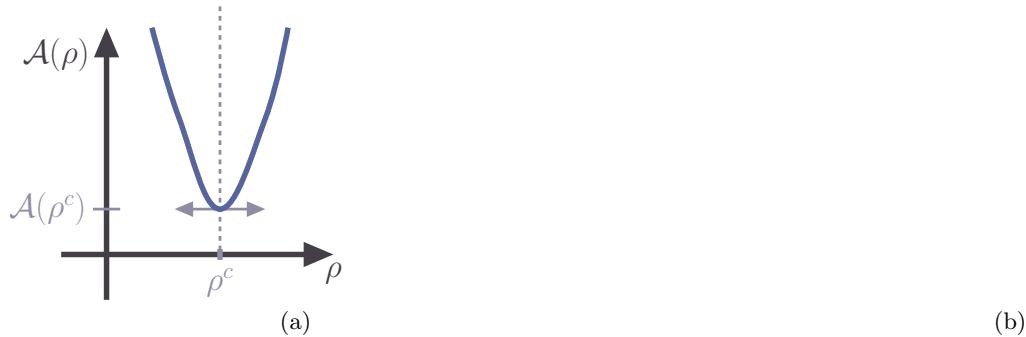


FIGURE 4.2

### 4.2.3 Expression de la Hessienne

La Hessienne  $\mathcal{H}^{(S_{YY})}$  se décompose alors

$$\mathcal{H}^{(S_{YY})}(\theta, \theta') = \mathcal{D}(\theta, \theta') + \mathcal{V}(\theta, \theta') \quad (4.38)$$

avec une partie diagonale irrégulière reflétant une structure de type Fermi–Dirac, même dans un système bosonique, conséquence de l’exclusion statistique induite par l’intégrabilité,

$$\mathcal{D}(\theta, \theta') = \left( \frac{1}{\rho_{s,eq}(\theta)\nu_{eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))} \right) \delta(\theta, \theta') \quad (4.39)$$

avec une partie symétrique régulière

$$\mathcal{V}(\theta, \theta') = - \left( \frac{1}{\rho_{s,eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))} + \frac{1}{\rho_{s,eq}(\theta')(1 - \nu_{eq}(\theta'))} \right) \frac{\Delta(\theta - \theta')}{2\pi} \quad (4.40)$$

$$+ \int d\theta'' \frac{\nu_{eq}(\theta'')}{\rho_{s,eq}(\theta'')(1 - \nu_{eq}(\theta''))} \frac{\Delta(\theta - \theta'')}{2\pi} \frac{\Delta(\theta'' - \theta')}{2\pi} \quad (4.41)$$

en notant  $\rho_{eq}(\theta) = \nu_{eq}(\theta)\rho_{s,eq}(\theta)$ .

### 4.2.4 Fluctuations autour de la distribution moyenne et inversion de la Hessienne

On cherche alors  $\mathcal{H}^{-1}$  aussi sous la forme

$$\mathcal{H}^{-1}(\theta, \theta') = \mathcal{D}^{-1}(\theta, \theta') + \mathcal{B}(\theta, \theta') \quad (4.42)$$

avec une partie diagonale irrégulière

$$\mathcal{D}^{-1}(\theta, \theta') = (\rho_{s,eq}(\theta)\nu_{eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta)))\delta(\theta, \theta') \quad (4.43)$$

tel que

$$(\mathcal{D}^{-1} \cdot \mathcal{D})(\theta, \theta') = (\mathcal{D} \cdot \mathcal{D}^{-1})(\theta, \theta') = \int d\theta'' \mathcal{D}(\theta, \theta'') \mathcal{D}^{-1}(\theta'', \theta') = \delta(\theta - \theta'), \quad (4.44)$$

avec une partie symétrique régulière  $\mathcal{B}$ .

Les équations (4.38), (4.42), (4.37) et (4.44), il vient que cette série d’implication

$$\begin{cases} \mathcal{H} \cdot \mathcal{H}^{-1} = \delta \\ \mathcal{H}^{-1} \cdot \mathcal{H} = \delta \end{cases} \text{ implique } \begin{cases} \mathcal{H} \cdot \mathcal{B} = -\mathcal{V} \cdot \mathcal{D}^{-1} \\ \mathcal{B} \cdot \mathcal{H} = -\mathcal{D}^{-1} \cdot \mathcal{V} \end{cases} \text{ implique } \begin{cases} \mathcal{B} = -\mathcal{H}^{-1} \cdot \mathcal{V} \cdot \mathcal{D}^{-1} \\ \mathcal{B} = -\mathcal{D}^{-1} \cdot \mathcal{V} \cdot \mathcal{H}^{-1} \end{cases}$$

Du fait que tous ces fonctions ( $\mathcal{H}$ ,  $\mathcal{D}$ ,  $\mathcal{V}$  et inverse) soit symétriques alors l'équation ci-dessus ne forme qu'une et  $\mathcal{B}$  étant donc symétrique. Donc en utilisant (4.41) et (4.43)

$$\begin{aligned}\mathcal{B}(\theta, \theta') &= -(\mathcal{D}^{-1} \cdot \mathcal{V} \cdot \mathcal{H}^{-1})(\theta, \theta'), \\ &= (\rho_{s,eq}(\theta)\nu_{eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))) \times \\ &\quad \left\{ \frac{\Delta}{2\pi} \star \left[ \left( \frac{1}{\rho_{s,eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))} + \frac{1}{\rho_{s,eq}(\cdot)(1 - \nu_{eq}(\cdot))} \right) \mathcal{H}^{-1}(\cdot, \theta') \right. \right. \\ &\quad \left. \left. - \frac{\nu_{eq}(\cdot)}{\rho_{s,eq}(\cdot)(1 - \nu_{eq}(\cdot))} \left( \frac{\Delta}{2\pi} \star \mathcal{H}^{-1}(\cdot, \theta') \right) \right] \right\} (\theta),\end{aligned}$$

où  $(f \star g)(x)$  désigne la convolution  $\int f(x-t)g(t)dt$ . En injectant cette dernière équation et (4.42), dans (4.36), il vient que une équation implicite :

$$\begin{aligned}\langle \delta\rho(\theta)\delta\rho(\theta') \rangle &= \frac{1}{L}\mathcal{D}^{-1}(\theta, \theta') + \\ &\quad (\rho_{s,eq}(\theta)\nu_{eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))) \times \\ &\quad \left\{ \frac{\Delta}{2\pi} \star \left[ \left( \frac{1}{\rho_{s,eq}(\theta)(1 - \nu_{eq}(\theta))} + \frac{1}{\rho_{s,eq}(\cdot)(1 - \nu_{eq}(\cdot))} \right) \mathcal{H}^{-1}(\cdot, \theta') \right. \right. \\ &\quad \left. \left. - \frac{\nu_{eq}(\cdot)}{\rho_{s,eq}(\cdot)(1 - \nu_{eq}(\cdot))} \left( \frac{\Delta}{2\pi} \star \mathcal{H}^{-1}(\cdot, \theta') \right) \right] \right\} (\theta),\end{aligned}$$

Cette expression explicite des corrélations permet d'évaluer les fluctuations des grandeurs macroscopiques comme le nombre total de particules ou l'énergie, en les exprimant comme des observables linéaires de la densité  $\rho(\theta)$ .

#### 4.2.5 Vérification numérique thermodynamique : inversion de la courbure et dérivée fonctionnelle

Dans cette section, nous proposons une vérification explicite de l'égalité fonctionnelle entre la susceptibilité spectrale  $\chi_w(\theta, \theta')$  par inversion de la courbure et par dérivée fonctionnelle dans le régime thermodynamique. Cette égalité exprime le principe de *fluctuation-réponse* dans le cadre du GGE.

**Méthode.** On considère un gaz de bosons unidimensionnels intégrables, décrit par l'équation de Bethe, dans un état d'équilibre généralisé déterminé par un poids/potentiel spectral fixé  $w(\theta)$ . À partir de ce poids, on résout numériquement les équations TBA pour déterminer les quantités thermodynamiques d'équilibre : la densité de quasi-particules  $\rho_{eq}(\theta)$ , la densité d'états  $\rho_{s,eq}(\theta)$ , et la fonction de remplissage  $\nu_{eq}(\theta) = \rho_{eq}(\theta)/\rho_{s,eq}(\theta)$ .

**Calcul de la matrice hermitienne.** À partir de  $\nu_{eq}$ , on calcule la courbure fonctionnelle de l'entropie de Yang-Yang.

On inverse ensuite numériquement cet opérateur discretisé pour obtenir la matrice

$$-\left(L\mathcal{H}^{(S_{YY})}\right)^{-1}(\theta, \theta').$$

**Calcul par différentiation numérique.** En parallèle, on calcule indépendamment la réponse linéaire

$$-\frac{1}{L} \frac{\delta\rho_{eq}(\theta)}{\delta w(\theta')},$$

par différentiation numérique de la solution des équations TBA. Concrètement, on introduit une perturbation locale  $\delta w(\theta')$  sur le potentiel spectral et on mesure la variation de  $\rho_{eq}(\theta)$  en résolvant à nouveau l'équation de Bethe pour chaque perturbation, en conservant  $c$ ,  $N$ , et  $L$  constants.

**Comparaison.** Les deux approches produisent des matrices  $\chi_w(\theta, \theta')$  que l'on compare numériquement. La coïncidence entre ces deux résultats valide la structure variationnelle de l'entropie de Yang-Yang et confirme que la réponse linéaire (calculée comme dérivée fonctionnelle) coïncide avec l'inverse de la courbure thermodynamique.

FIGURE 4.3 – Vérification numérique dans le régime thermodynamique. Gauche :  $\chi_w$  par inversion de la courbure. Centre :  $\chi_w$  par dérivée fonctionnelle. Droite : écart relatif entre les deux.

**Conclusion.** Cette vérification confirme que dans le régime thermodynamique, la structure variationnelle de l'entropie de Yang-Yang encode entièrement les fluctuations et les réponses spectrales du système. Elle constitue un test non trivial du principe de fluctuation-réponse dans les systèmes intégrables.

## 4.3 Lien entre dérivée fonctionnelle et réponse linéaire aux facteurs de Lagrange

### 4.3.1 Réponse linéaire des charges : dérivées fonctionnelles et projections

**Hypothèses.** On considère un poids/potentiel spectral défini par une combinaison linéaire :

$$w(\theta) = \sum_j \beta_j f_j(\theta),$$

où les  $\beta_j$  sont les multiplicateurs de Lagrange associés aux charges généralisées :

$$\hat{Q}_i = \hat{\mathcal{Q}}[f_i] = L \int d\theta f_i(\theta) \hat{\rho}(\theta),$$

et  $\hat{\rho}(\theta)$  est l'opérateur de densité spectrale.

**Dérivée par rapport à  $\beta_j$ .** On utilise la règle de chaîne fonctionnelle :

$$\left. \frac{\partial \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\partial \beta_j} \right|_{\beta_k \neq j} = \int d\theta' \left. \frac{\delta \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\delta w(\theta')} \right|_w \cdot \frac{\partial w(\theta')}{\partial \beta_j}.$$

Comme  $\partial w(\theta')/\partial \beta_j = f_j(\theta')$ , on obtient :

$$\left. \frac{\partial \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\partial \beta_j} \right|_{\beta_k \neq j} = \int d\theta' \left. \frac{\delta \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\delta w(\theta')} \right|_w f_j(\theta').$$

**Expression de la dérivée fonctionnelle.** On écrit :

$$\left. \frac{\delta \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\delta w(\theta')} \right|_w = L \int d\theta f_i(\theta) \left. \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta w(\theta')} \right|_w = -L^2 \int d\theta f_i(\theta) \chi_w(\theta, \theta'),$$

où  $\chi(\theta, \theta') \doteq -\frac{1}{L} \left. \frac{\delta \langle \hat{\rho}(\theta) \rangle_w}{\delta w(\theta')} \right|_w$  est la *matrice de susceptibilité spectrale locale*.

**Formule finale.** En injectant dans l'expression précédente, on obtient :

$$\left. \frac{\partial \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\partial \beta_j} \right|_{\beta_k \neq j} = L \int d\theta f_i(\theta) \int d\theta' \chi(\theta, \theta') f_j(\theta') = L^2 \iint d\theta d\theta' f_i(\theta) \chi(\theta, \theta') f_j(\theta').$$

**Résultat.** On définit alors la *matrice de susceptibilité croisée*  $\chi_{ij}$  par :

$$\chi_w[\hat{Q}_i, \hat{Q}_j] \doteq - \left. \frac{\partial \langle \hat{Q}_i \rangle_w}{\partial \beta_j} \right|_{\beta_k \neq j} = - \left. \frac{\delta \langle \hat{Q}[f_i] \rangle_w}{\delta f_j} \right|_w \doteq \chi_w[f_i, f_j] = C_w[f_i, f_j]$$

Ce résultat relie :

- la réponse linéaire de  $\langle \hat{Q}_i \rangle_w$  à une perturbation  $\beta_j$ ,
- la dérivée fonctionnelle de l'observable  $\hat{Q}[f_i]$  par rapport à sa fonction test,
- la projection de la matrice de susceptibilité spectrale locale  $\chi_w(\theta, \theta')$  sur  $f_i, f_j$ .

### 4.3.2 Vérification numérique thermique : énergie et nombre de particules

Nous testons à présent notre expression des fluctuations dans le cas particulier de l'équilibre thermique. Le système est supposé en contact avec un bain à température  $T$  et potentiel chimique  $\mu$ . Le poids spectral prend alors la forme canonique :  $w(\theta) = \beta\varepsilon(\theta) - \beta\mu$ , avec  $\beta = 1/(k_B T)$  et  $\varepsilon(\theta)$  l'énergie spectrale (par exemple  $\theta^2/2$  pour des particules libres).

**Cas du nombre de particules.** On choisit la fonction test  $f_{\hat{Q}}(\theta) = 1$ , ce qui définit la charge associée :

$$\hat{Q} = \hat{\mathcal{Q}}[1] = L \int d\theta \hat{\rho}(\theta).$$

Son facteur de Lagrange / potentiel conjugué dans  $w(\theta)$  est simplement :

$$w(\theta) \supset -\beta\mu \cdot 1.$$

La susceptibilité et les corrélations associée sont égaux :

$$\chi_w[\hat{Q}, \hat{Q}] \doteq \frac{\partial \langle \hat{Q} \rangle_w}{\partial (\beta\mu)} \Big|_{\beta} = L^2 \iint d\theta d\theta' C_w(\theta, \theta') \doteq C_w(f_{\hat{Q}}, f_{\hat{Q}}).$$

**Cas de l'énergie.** On prend maintenant  $f_{\hat{H}}(\theta) = \varepsilon(\theta)$ , l'énergie spectrale (ici par ex.  $\theta^2/2$  pour des particules libres), ce qui donne :

$$\hat{H} = \hat{\mathcal{Q}}[\varepsilon] = L \int d\theta \varepsilon(\theta) \hat{\rho}(\theta),$$

et facteur de Lagrange / potentiel conjugué est simplement  $\beta\varepsilon(\theta)$ , avec :

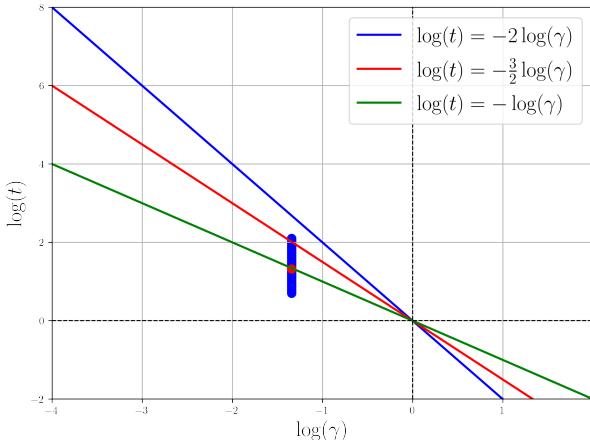
$$w(\theta) \supset \beta\varepsilon(\theta).$$

On en déduit la susceptibilité thermique :

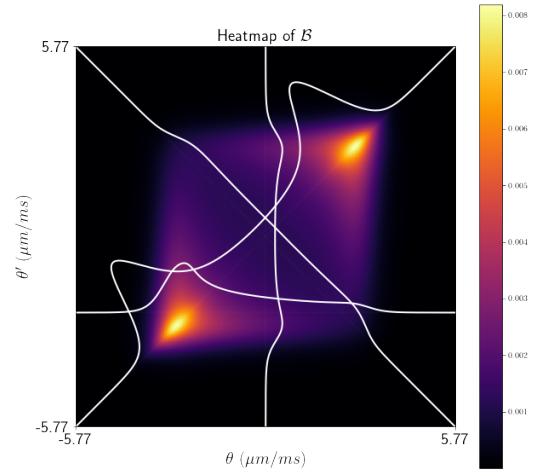
$$\chi_{\hat{H}, \hat{H}} \doteq - \frac{\partial \langle \hat{H} \rangle_w}{\partial \beta} \Big|_{\beta\mu} = L^2 \iint d\theta d\theta' \varepsilon(\theta) C_w(\theta, \theta') \varepsilon(\theta') \doteq C_w(f_{\hat{H}}, f_{\hat{H}}).$$

**Évaluation numérique.** Les corrélations de  $\rho(\theta)$  sont calculées numériquement pour un couplage  $\gamma = g/n$  fixé, et une température réduite  $t = 1/(\beta g^2)$  variant dans un intervalle donné. Les points correspondants sont indiqués en bleu dans le diagramme de phase du modèle de Lieb-Liniger (Fig. 4.4a).

Dans ce même diagramme, un **point rouge** correspond à des conditions fixes ( $T = 60$  nK,  $\mu = 27$  nK), pour lesquelles la carte des fluctuations  $\delta\rho$  est représentée en niveaux de couleur (Fig. 4.4b).



(a) Diagramme de phase du modèle de Lieb-Liniger.



(b)  $\mathcal{B}(\theta, \theta')$ .

FIGURE 4.4 – (a) Diagramme de phase du modèle de Lieb-Liniger à l'équilibre thermique. Différents régimes asymptotiques sont séparés par des transitions progressives. Les points bleus représentent les fluctuations calculées numériquement pour différentes températures. Les coordonnées sont données par  $\gamma = \frac{mg}{\hbar^2 n}$  et  $t = \frac{k_B T}{mg^2/\hbar^2}$ . (b) Représentation en niveaux de couleur de la partie régulière  $\mathcal{B}$  des fluctuations  $\delta\rho$  pour  $T = 60$  nK et  $\mu = 27$  nK (point rouge dans (a))(courbes blanches à enlever).

**Comparaison avec les dérivées thermodynamiques.** Les résultats obtenus à partir de l'analyse quadratique de l'action (fluctuations de  $\rho$ ) sont comparés aux fluctuations extraites directement par différentiation des observables thermodynamiques  $\langle \hat{Q} \rangle_w$  et  $\langle \hat{H} \rangle_w$ . Ces comparaisons sont présentées dans la Fig. 4.5 et révèlent une excellente concordance.

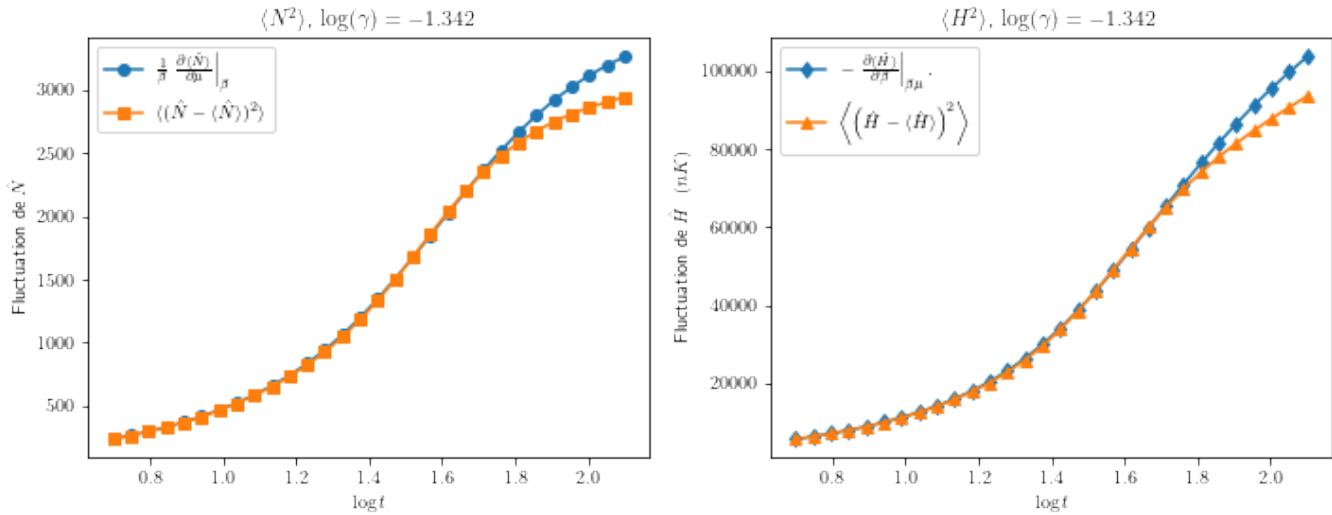


FIGURE 4.5 – Comparaison numérique entre les fluctuations calculées à partir de l'analyse quadratique de l'action (fluctuations de  $\rho$ ) et celles obtenues par dérivées thermodynamiques des observables moyennes. (revoir titres shema )

## Conclusion

Dans ce chapitre, nous avons étudié les fluctuations de la distribution de rapidité dans les états d'équilibre généralisés (GGE), en mettant en lumière le lien fondamental entre corrélations et réponse linéaire.

Nous avons d'abord introduit le formalisme général des GGE, dans lequel les observables macroscopiques sont dérivées fonctionnellement du potentiel conjugué  $w(\theta)$ . Dans ce cadre, nous avons montré que la matrice de susceptibilité spectrale  $\chi_w(\theta, \theta')$  décrit à la fois la réponse linéaire de la densité spectrale moyenne à une perturbation infinitésimale du potentiel, et les corrélations entre fluctuations de la densité, conformément au principe de fluctuation-réponse. Ce lien a été validé numériquement par des simulations de Monte-Carlo sur des ensembles de quasi-particules.

Nous avons ensuite approfondi l'étude de la limite thermodynamique, où les fluctuations autour de l'état d'équilibre deviennent gaussiennes. Dans cette approximation, les susceptibilités s'expriment comme l'inverse de la courbure fonctionnelle de l'entropie de Yang-Yang, formalisée par l'opérateur hessien  $\mathcal{H}^{S_{YY}}$ . Nous avons donné une formulation explicite de cet opérateur, ainsi que de sa matrice inverse.

Enfin, nous avons relié ces objets locaux à des susceptibilités globales via une projection sur les fonctions test  $f_i(\theta)$ , en considérant le poid/potentiel spectral  $w(\theta)$  comme une combinaison linéaire des charges  $\hat{Q}_i$ . Ce formalisme nous a permis d'interpréter la dérivée de l'observable  $\langle \hat{Q}_i \rangle_w$  par rapport au multiplicateur de Lagrange  $\beta_i$  comme une dérivée fonctionnelle projetée de la matrice  $\chi_w(\theta, \theta')$ , et d'en valider la structure par une comparaison numérique explicite sur l'énergie et le nombre de particules.

( je m'avence ... à voir ) Ce chapitre établit ainsi de manière rigoureuse et quantitative le lien entre dérivées fonctionnelles, susceptibilités et fluctuations dans les GGE, en fournissant à la fois des fondements théoriques et des validations numériques robustes.



## Chapitre 5

# Dispositif expérimental et méthodes d'analyse

### Contents

---

|            |  |           |
|------------|--|-----------|
| <b>4.1</b> | <b>Fluctuation-réponse et susceptibilités dans les états d'équilibre généralisés</b>       | <b>46</b> |
| 4.1.1      | Cadre général : GGE, observables et dérivées fonctionnelles                                | 47        |
| 4.1.2      | Vérification numérique : Echantillonnage du GGE  | 49        |
| 4.1.3      | Corrélations spectrales et susceptibilité  | 52        |
| <b>4.2</b> | <b>Limite thermodynamique, structure variationnelle et susceptibilités</b>                 | <b>53</b> |
| 4.2.1      | Susceptibilités spectrales et structure variationnelle de l'entropie                       | 53        |
| 4.2.2      | Fluctuations gaussiennes autour de l'équilibre thermodynamique                             | 53        |
| 4.2.3      | Expression de la Hessienne   | 55        |
| 4.2.4      | Fluctuations autour de la distribution moyenne et inversion de la Hessienne                | 55        |
| 4.2.5      | Vérification numérique thermodynamique : inversion de la courbure et dérivée fonctionnelle | 56        |
| <b>4.3</b> | <b>Lien entre dérivée fonctionnelle et réponse linéaire aux facteurs de Lagrange</b>       | <b>57</b> |
| 4.3.1      | Réponse linéaire des charges : dérivées fonctionnelles et projections                      | 57        |
| 4.3.2      | Vérification numérique thermique : énergie et nombre de particules                         | 57        |

---

### Introduction

- Objectif du chapitre : présentation synthétique de l'expérience
- Distinction claire des contributions : mise en place initiale (précédents doctorants), développement (travail de Léa Dubois), contribution personnelle (prise de données, analyses spécifiques, participation à certaines manipulations)
- Rôle de l'expérience dans l'étude de la dynamique des gaz de Bose 1D

Ce chapitre présente l'expérience utilisée pour étudier les gaz unidimensionnels de rubidium ultra-froids. Nous décrivons l'architecture du dispositif, les méthodes d'imagerie et d'analyse, ainsi que les protocoles expérimentaux auxquels j'ai participé. Le développement initial du refroidissement et du piégeage avant la puce a été réalisé par d'anciens doctorants. La mise en place du piégeage sur la puce et du système de sélection spatiale à l'aide d'un DMD a été initiée par Léa Dubois, alors en première année de doctorat à mon arrivée. Mon travail s'est concentré principalement sur la prise de données, l'analyse et la participation à certaines expériences spécifiques telles que l'expansion longitudinale et la mesure locale de la distribution de rapidité.

**Objectif du chapitre** Ce chapitre a pour objectif de fournir une présentation synthétique et structurée du dispositif expérimental utilisé pour étudier la dynamique de gaz de Bose unidimensionnels ultra-froids. Il constitue un socle indispensable pour comprendre les protocoles expérimentaux développés au cours de ma thèse et les analyses présentées dans les chapitres suivants.

**Architecture générale** Nous présentons d'abord l'architecture complète de l'expérience, depuis la production des atomes jusqu'à leur imagerie, en passant par les étapes de refroidissement, de piégeage magnétique sur puce, de manipulation optique, et de génération de potentiels. Cette description s'accompagne d'une mise en contexte des contributions historiques au dispositif.

**Contributions successives et personnelles** Une attention particulière est portée à la répartition chronologique des contributions. Les étapes initiales (source atomique, MOT, piégeage DC) ont été développées par d'anciens doctorants. La mise en place du piégeage 1D sur puce ainsi que l'utilisation du DMD pour la sélection spatiale ont été réalisées au cours de la thèse de Léa Dubois. Mon travail s'inscrit dans cette continuité et concerne principalement la prise de données, l'analyse de protocoles dynamiques, ainsi que la participation à certaines opérations de maintenance et d'optimisation du système.

**Rôle du dispositif dans la thèse** Ce dispositif permet d'explorer des phénomènes hors équilibre dans des gaz quantiques 1D. Il constitue une plateforme particulièrement adaptée à l'étude de protocoles d'expansion, de sondes locales, ou de dynamiques guidées par la théorie hydrodynamique généralisée (GHD), qui sont au cœur de cette thèse.

## 5.1 Présentation générale de l'expérience

### 5.1.1 Vue d'ensemble du dispositif

- Architecture générale : production, piégeage, manipulation et imagerie.
- Systèmes étudiés : gaz de rubidium 87 dans des pièges 1D.
- Objectifs : exploration de dynamiques hors équilibre.

### 5.1.2 Historique et contributions successives

- Étapes de refroidissement et piégeage initial : travaux antérieurs (voir thèses citées).
- Développement du piégeage 1D sur puce et du DMD : thèse de Léa Dubois.
- Contributions personnelles : prise de données, protocoles dynamiques, analyse.

## 5.2 Le dispositif expérimental

### 5.2.1 Système laser et contrôle de fréquence

**Laser maître 1 : référence de fréquence** La référence principale de fréquence pour l'ensemble des faisceaux utilisés dans l'expérience est fournie par un laser à cavité étendue, développé au SYRTE. Ce laser est asservi par spectroscopie d'absorption saturée sur la transition D2 du  $^{87}\text{Rb}$ , au croisement des transitions  $|F = 2\rangle \rightarrow |F' = 2, 3\rangle$ . Ce signal de référence est utilisé pour verrouiller les autres sources laser par battement optique.

**Laser repompeur** Un laser DFB (Distributed Feedback Diode) est utilisé pour produire le faisceau repompeur, permettant de transférer les atomes retombés dans l'état  $|F = 1\rangle$  vers l'état  $|F = 2\rangle$ . Ce laser est asservi à une fréquence distante de 6 GHz de celle du maître 1, en utilisant un montage de battement optique et mélange avec un oscillateur à 6.6 GHz. Une diode Fabry-Perot injectée par la DFB permet d'amplifier la puissance au-delà de 100 mW.

**Laser maître 2 : laser principal de manipulation** Un second laser à cavité étendue, identique au maître 1, est asservi par battement optique à la fréquence du maître 1. Il est amplifié par un amplificateur à semi-conducteur évasé (Tapered Amplifier), permettant d'atteindre une puissance de sortie supérieure à 1 W. Ce faisceau est ensuite divisé en plusieurs branches pour alimenter :

- le Piège Magnéto-Optique (PMO),
- la mélasse optique,
- le pompage optique,
- l'imagerie par absorption,
- le faisceau de sélection.

**Contrôle de fréquence et polarisation** Les fréquences des différents faisceaux sont ajustées via des Modulateurs Acousto-Optiques (AOM), tandis que leur polarisation et leur intensité sont contrôlées à l'aide de cubes PBS en combinaison avec des lames demi-onde motorisées ou fixes. Cette configuration assure une grande flexibilité dans la mise en œuvre des différentes phases expérimentales.

**Remarque** Une description plus détaillée du montage laser et de son verrouillage peut être trouvée dans la thèse de A. Johnson [5]. L'ensemble a été maintenu et utilisé sans modifications majeures au cours de ma thèse.

### 5.2.2 Production et refroidissement des atomes (non détaillé ici, renvoi à d'autres travaux)

- Source chaude de rubidium, MOT, molasses optique.
- Refroidissement à des températures sub- $\mu$  K Refroidissement sub-Doppler (détails renvoyés aux travaux précédents).

Le dispositif expérimental permet de produire des gaz de rubidium ultra-froids, avec pour objectif final l'obtention de gaz unidimensionnels dans le régime quantique dégénéré. La production suit une séquence expérimentale déjà bien établie, initialement développée par d'anciens doctorants (voir par exemple la thèse d'A. Johnson [5]), puis réoptimisée au début de la thèse de Léa-Dubois [6] sous la supervision d'I. Bouchoule.

**Libération des atomes de rubidium** Les atomes de rubidium 87 sont libérés à partir d'un *dispenser*, placé directement dans l'enceinte à vide, sur le côté de la monture de la puce atomique. Ce composant, parcouru par un courant de 4.5 A pendant environ 4.8 s, émet un flux d'atomes thermiques dans la chambre à vide.

**Capture par piège magnéto-optique (PMO)** Les atomes thermiques sont ralentis et piégés à l'aide d'un piège magnéto-optique. Celui-ci utilise quatre faisceaux laser (dont deux sont réfléchis par la puce) et un champ quadrupolaire magnétique généré par des bobines. Le nuage ainsi formé se situe à quelques millimètres de la surface de la puce.

**Rapprochement vers la puce** Pour rapprocher les atomes de la puce, on transfère le champ quadrupolaire depuis les bobines vers un champ généré par le fil en forme de U de la puce (fil bleu dans la Fig. ??). Ce fil est parcouru par un courant variant de 3.6 A à 1.5 A, ce qui rapproche le nuage à quelques centaines de micromètres de la surface.

**Mélasse optique** Une phase de mélasse optique permet un refroidissement sub-Doppler des atomes capturés. Un système d'imagerie provisoire est utilisé à cette étape pour visualiser le nuage atomique, dont la taille dépasse le champ d'observation du système d'imagerie final.

**Pompage optique** Afin de polariser les atomes dans l'état magnétique  $|F = 2, m_F = 2\rangle$ , un pompage optique est effectué avec un faisceau circulairement polarisé  $\sigma^+$ , résonant sur la transition  $|F = 2\rangle \rightarrow |F' = 2\rangle$ .

### 5.2.3 Piégeage magnétique sur puce

- Présentation de la puce atomique.
- Confinement transverse et longitudinal.
- Régime 1D : conditions d'accès ( $\hbar\omega_{\perp} \gg k_B T$ ).
- Problèmes de rugosité, stabilité magnétique.

#### Piégeage magnétique sur puce

**Principe général** Les atomes de rubidium sont piégés grâce à une puce atomique intégrée dans l'enceinte à vide. Une puce atomique est un circuit microfabriqué contenant des micro-fils dans lesquels circulent des courants permettant de générer des champs magnétiques à géométrie contrôlée. Ce dispositif, développé dans les années 1990, permet une miniaturisation du système de piégeage et un accès à des confinements forts, particulièrement adaptés à l'étude de gaz Bose unidimensionnels.

**Structure de la puce utilisée** La puce utilisée au cours de cette expérience a été conçue en collaboration avec S. Bouchoule, A. Durnez et A. Harouri (C2N). Elle repose sur un substrat de carbure de silicium sur lequel est déposé le circuit électrique. Ce dernier est recouvert d'une couche de résine BCB, aplatie par des cycles d'enduction et d'attaque plasma. Une fine couche d'or ( $\sim 200$  nm) est finalement évaporée afin de permettre l'utilisation de la puce comme miroir pour l'imagerie à 780 nm. La puce est soudée à l'indium sur une monture en cuivre inclinée à  $45^\circ$  par rapport à l'axe optique.

**Fils de piégeage et géométrie des champs** Plusieurs fils sont intégrés à la puce pour assurer les différentes étapes du piégeage et du transport des atomes : un fil en forme de Z est utilisé pour le piégeage initial (DC), tandis que trois micro-fils (symétriques et parallèles) sont utilisés pour former un guide unidimensionnel par courants alternatifs (AC). La géométrie des fils a été optimisée pour minimiser la dissipation de chaleur, limiter les couplages parasites et améliorer la symétrie du piège. Dans la zone d'intérêt, les atomes sont piégés à environ  $15 \mu\text{m}$  au-dessus des fils, soit à  $8 \mu\text{m}$  au-dessus de la surface de la puce.

**Confinement transverse et longitudinal** Le confinement transverse est assuré principalement par la géométrie des fils et la présence de champs magnétiques externes. Sa fréquence élevée permet d'atteindre des énergies de confinement  $\hbar\omega_{\perp}$  bien supérieures aux énergies thermiques et chimiques du système, condition nécessaire à l'accès au régime 1D :

$$k_B T, \mu \ll \hbar\omega_{\perp}.$$

Le confinement longitudinal, plus faible, est modulable par combinaison de champs magnétiques externes et courants dans les fils additionnels.

**Avantages du piégeage sur puce** Comparé aux systèmes utilisant des réseaux optiques 2D, le piégeage sur puce ne fournit qu'un seul tube, ce qui permet un meilleur accès aux fluctuations locales de densité et aux observables résolues spatialement. Ce type de dispositif est ainsi particulièrement adapté à l'étude de la thermodynamique et de la dynamique de gaz 1D isolés.

**Limitations et effets parasites** Parmi les limitations spécifiques au piégeage sur puce figurent la rugosité des potentiels magnétiques due aux imperfections des fils, qui peut induire des modulations parasites du confinement longitudinal. De plus, la stabilité du dispositif est sensible aux champs parasites magnétiques externes ainsi qu'aux échauffements dus aux courants continus.

**Chargement dans le piège DC** Après le pompage optique, les atomes sont transférés dans un piège magnétique combinant un courant continu circulant dans le fil en forme de Z de la puce (fil orange dans la Fig. ??) et un champ magnétique externe. Ce piège, noté *piège DC*, permet un confinement transverse important. Un refroidissement par évaporation radiofréquence est alors réalisé pendant environ 2.3 s, ce qui abaisse la température du nuage à environ  $1 \mu\text{K}$ , pour un nombre d'atomes typiquement autour de  $2.5 \times 10^5$ .

**Imagerie finale** À l'issue de ce refroidissement, les atomes sont observés avec le système d'imagerie final (voir Fig. ??), adapté aux tailles caractéristiques du gaz dans le piège. Une image typique de ce nuage est présentée en Fig. ??.

**Transfert vers le guide unidimensionnel** À la suite du premier refroidissement, les atomes sont transférés du piège DC vers un guide unidimensionnel produit par des courants alternatifs circulant dans trois micro-fils intégrés à la puce (fils jaunes dans la Fig. ??). Ce transfert permet de réaliser un piège de type "guide 1D", où la dynamique longitudinale est découpée du confinement transverse.

Ce dispositif a été mis en place au cours de la thèse de Léa Dubois [?]. J'ai utilisé ce guide dans le cadre des protocoles expérimentaux sur l'expansion longitudinale et les sondes locales de distribution de rapidité.

**Rampes de courant et compensation du mouvement** Pour effectuer un transfert adiabatique, cinq rampes de courant linéaires d'une durée de 50 à 60 ms chacune sont appliquées successivement. Pendant cette opération :

- les courants dans le fil Z (piège DC) diminuent progressivement ;
- les courants dans les micro-fils du guide augmentent jusqu'à atteindre environ 50 mA ;
- un courant initial de 0.5 A est appliqué dans deux autres fils notés *D* et *D'* (fils vert et bleu sur la Fig. ??), puis ajusté pendant les rampes afin de maintenir fixe la position du centre de masse du nuage.

Ce protocole précis a permis d'optimiser la stabilité du transfert, en minimisant les oscillations résiduelles dans le guide 1D.

**Refroidissement final et accès au régime unidimensionnel** Une dernière phase de refroidissement par évaporation radiofréquence est ensuite réalisée dans le guide AC. Ce refroidissement, mené dans le piège à forte anisotropie, permet d'atteindre le régime unidimensionnel, caractérisé par la hiérarchie d'énergies :

$$k_B T, \mu \ll \hbar\omega_{\perp}$$

où  $\omega_{\perp}$  est la fréquence de confinement transverse,  $\mu$  le potentiel chimique et  $T$  la température du gaz.

Les gaz obtenus contiennent typiquement entre  $3 \times 10^3$  et  $1.5 \times 10^4$  atomes, pour des températures de l'ordre de 50 à 200 nK. La Fig. ?? montre un exemple de tel gaz observé avec le système d'imagerie final.

**Remarques expérimentales** Lorsque j'ai rejoint l'équipe, la première année thèse de Léa Dubois touchait à sa fin et le dispositif expérimental était en fonctionnement stable. Les différentes étapes du cycle (dispenser, PMO, mélasse, pompage optique, piège DC, transfert vers le guide, évaporation finale) avaient été mises en place et optimisées pendant les premières années de sa thèse, sous la supervision d'I. Bouchoule. Le cycle expérimental complet dure environ 15 secondes. Une description plus détaillée peut être trouvée dans la thèse d'A. Johnson [5].

Pendant ma première année, j'ai principalement participé à la prise de données en collaboration avec Léa. Grâce à la qualité de son travail, le dispositif était globalement très fiable, ce qui a permis de mener des campagnes expérimentales riches sans intervention lourde. Néanmoins, cette stabilité avait pour contrepartie que je n'ai pas été directement impliqué dans la résolution des pannes complexes ou dans le reconditionnement complet de la manipulation, ce qui a limité ma formation sur les aspects de maintenance approfondie du dispositif.

En revanche, peu avant la fin de la thèse de Léa et au début de ma troisième année, nous avons observé une chute significative du nombre d'atomes capturés. Sous la supervision d'I. Bouchoule, une intervention lourde a alors été décidée : nous avons cassé le vide pour diagnostiquer le problème. Il s'est avéré que les connecteurs du dispenser étaient endommagés. L'opération a été mise à profit pour installer un nouveau dispenser et remplacer la puce atomique.

Cette opération a mobilisé plusieurs personnes du laboratoire et de ses partenaires : S. Bouchoule (C2N) et Anne [Nom complet à préciser] ont participé à la manipulation et à la pose de la puce, tandis que j'ai pu assister à l'étuvage de l'enceinte à vide avec F. Nogrette. Après cette intervention, j'ai suivi avec I. Bouchoule le réajustement progressif de la séquence de refroidissement : alignement des faisceaux, réglages de la mélasse, optimisation du chargement dans le piège DC, puis dans le guide.

Cet épisode m'a permis de me confronter plus directement aux paramètres critiques du cycle d'évaporation et à la reprise d'une séquence complète. Toutefois, le départ de Léa, qui maîtrisait tous les aspects de la manipulation, a marqué une rupture importante dans la continuité des savoir-faire pratiques liés à cette expérience.

(fig :puce — Schéma de la puce atomique avec fils U, Z, AC, D et D').

(fig :imagerieFinale — Schéma optique du système d'imagerie final)

[fig :nuageDC — Image du gaz dans le piège DC après évaporation]

[fig :gaz1D — Image typique d'un gaz dans le régime 1D]

#### 5.2.4 Génération de potentiels modulés

- Courants modulés pour créer des pièges harmoniques ou quartiques.
- Découplage transverse/longitudinal.

**Caractérisation des potentiels longitudinal et transverse** Pour atteindre le régime unidimensionnel, les potentiels de piégeage doivent être très asymétriques : un confinement transverse fort et un confinement longitudinal faible. La fréquence transverse  $\omega_{\perp}$  doit être suffisamment élevée pour geler les degrés de liberté dans cette direction, avec la condition  $\mu, k_B T \ll \hbar\omega_{\perp}$ .

**Potentiel longitudinal** Le confinement longitudinal est produit par des courants continus ou modulés dans certains fils. Dans certains protocoles spécifiques, on utilise un potentiel quartique  $V_{\parallel}(x) = c_4 x^4$ . Le système reste dans le régime 1D tant que la longueur caractéristique longitudinale reste beaucoup plus grande que la transverse.

**Potentiel transverse** Le confinement transverse est réalisé à l'aide de trois micro-fils parallèles situés sur la puce : un fil central parcouru par un courant  $I$ , et deux fils latéraux par des courants opposés  $-I$ . Cette configuration crée un piège transverse harmonique avec une fréquence  $\omega_{\perp}$  contrôlable par la valeur du champ  $B_0$  et le courant. Les atomes sont piégés à environ  $d = 15 \mu\text{m}$  au-dessus de la puce. La fréquence maximale accessible expérimentalement est de l'ordre de  $\sim 100 \text{ kHz}$ .

**Effet de rugosité et suppression par modulation** La rugosité des micro-fils induit des fluctuations parasites du champ magnétique le long du guide. Pour supprimer cet effet, les courants sont modulés à haute fréquence (environ 400 kHz). Grâce à cette modulation rapide, les atomes ne ressentent que le potentiel moyen, dans lequel la composante parasite longitudinale du champ s'annule. Ce procédé permet d'obtenir un potentiel transverse régulier et stable, avec une fréquence efficace

$$f_{\perp} = \frac{f_{\perp}^{(0)}}{\sqrt{2}}.$$

**Découplage des confinements transverse et longitudinal.** Dans notre dispositif, le confinement transverse est assuré par les micro-fils modulés, tandis que le confinement longitudinal est généré par quatre fils extérieurs (D, D', d, d'). L'analyse du potentiel magnétique moyen montre que, sous l'hypothèse d'un champ de bobine homogène et dominant, les contributions transverse et longitudinale du potentiel sont découpées. Cette propriété est cruciale pour nos expériences : elle permet de modifier la géométrie du potentiel longitudinal sans perturber le confinement transverse, facilitant ainsi l'exploration de différentes configurations dynamiques.

**Piégeage longitudinal harmonique.** Un piège longitudinal harmonique est réalisé en appliquant des courants égaux dans les fils D et D', disposés de manière symétrique. Le champ magnétique longitudinal produit conduit à un potentiel quadratique local :

$$V_{\parallel}(x) = V_0 + \frac{1}{2}m\omega_{\parallel}^2x^2,$$

avec une fréquence  $\omega_{\parallel}$  contrôlée par le courant et la géométrie de la puce. En pratique, des fréquences jusqu'à 150 Hz sont atteintes pour des courants de 4 A. Une correction peut être nécessaire pour prendre en compte un champ magnétique résiduel  $B_{0v}$ , responsable d'un déplacement du centre du nuage atomique.

**Piégeage longitudinal quartique.** L'ajout de deux fils supplémentaires (d et d') permet de modifier la forme du potentiel longitudinal jusqu'à l'ordre 4. En ajustant les courants dans les quatre fils, on peut annuler le terme quadratique et obtenir un potentiel quartique :

$$V_{\parallel}(x) = a_0 + a_4x^4.$$

Cette configuration est particulièrement adaptée pour générer des profils de densité homogènes, comme requis dans certaines expériences de transport. Le transfert des atomes du piège harmonique vers le piège quartique est réalisé de manière diabatique (changement rapide du potentiel), car un transfert adiabatique entraînait des pertes importantes.

## 5.3 Sélection spatiale avec DMD

### 5.3.1 Motivation et principe

- Besoin de préparer des tranches homogènes.
- Intérêt dans les protocoles hors équilibre.

**Objectif du dispositif de sélection** L'outil de sélection spatiale a été conçu pour permettre une action locale sur le gaz atomique. Il présente deux objectifs principaux. D'une part, il permet de mesurer la distribution de rapidité localement résolue, en sélectionnant une tranche du gaz avant de la libérer et de suivre son expansion. D'autre part, il offre la possibilité de créer des situations hors équilibre en retirant une partie du gaz à l'équilibre, ce qui perturbe la configuration initiale et initie une dynamique.

**Intérêt pour les protocoles hors équilibre** Ce dispositif permet ainsi de générer des protocoles analogues à des configurations classiques comme le pendule de Newton, ou de sonder directement la dynamique d'un gaz de Lieb-Liniger dans des conditions contrôlées. Il constitue une brique essentielle pour les expériences de dynamique et de transport quantique.

### 5.3.2 Mise en place technique (initiée par Léa Dubois)

- Dispositif optique de projection.
- Contrôle numérique des motifs.
- Calibration et stabilité.

**Principe de sélection par pression de radiation** La sélection repose sur l'illumination d'une zone définie du gaz avec un faisceau quasi-résonant avec la transition cyclique  $F = 2 \rightarrow F' = 3$  de la ligne D2 du rubidium. Les atomes subissent une pression de radiation due aux cycles absorption/émission spontanée, ce qui les pousse hors du piège ou les amène dans un état non piégé.

**Façonnage spatial du faisceau** La sélection doit être spatialement résolue. Le profil d'intensité dans le plan des atomes est de type binaire :

$$I(x) = \begin{cases} 0 & \text{si } x \in [x_1, x_2] \\ I_0 & \text{sinon} \end{cases}$$

ce qui permet de préserver ou d'éjecter les atomes selon leur position longitudinale.

**Utilisation du DMD** Pour générer ce profil, un DMD (Digital Micromirror Device) est utilisé. Il s'agit d'une matrice de  $1024 \times 768$  micro-miroirs orientables individuellement ( $\pm 12^\circ$ ). En inclinant ces miroirs, on contrôle localement la réflexion de la lumière. L'image du DMD est projetée directement sur le plan des atomes, en imagerie directe.

**Avantages du DMD** Le DMD permet une reconfiguration rapide et programmable du motif de lumière. Cette technologie est largement utilisée dans les expériences d'atomes froids pour produire des potentiels structurés, homogénéiser un faisceau ou adresser localement les atomes.

**Alternatives possibles** Il est possible, en théorie, d'atteindre un effet similaire par un transfert cohérent des atomes vers un état anti-piégié via un pulse micro-onde ou une transition Raman. Cependant, la méthode par pression de radiation est plus simple à mettre en œuvre et adaptée à nos objectifs expérimentaux.

**Principe de l'expulsion par pression de radiation** Un atome illuminé par un faisceau proche de la résonance peut être expulsé du piège soit par transition vers un état anti-piégié, soit par effet de pression de radiation. Cette dernière génère une accélération suffisante pour fournir une énergie cinétique supérieure à la profondeur du puits magnétique. Le nombre de photons diffusés nécessaire peut être estimé à partir de la conservation de l'impulsion : une vingtaine de photons suffisent typiquement à extraire un atome du piège dans nos conditions.

**Modèle de diffusion et estimation du seuil** Le taux de diffusion de photons est modélisé à l'aide d'un taux  $\Gamma_{\text{sc}}$ , dépendant de l'intensité  $I$ , de l'intensité de saturation  $I_{\text{sat}}$ , d'un paramètre  $\alpha$  (lié à la polarisation et au champ magnétique) et du désaccord  $\delta$ . À résonance, et pour un temps d'illumination  $\tau_p$ , on peut estimer le nombre total de photons diffusés par atome par  $N_{\text{sc}} = \tau_p \Gamma_{\text{sc}}$ .

**Mesures expérimentales de la puissance nécessaire** La puissance minimale nécessaire pour éjecter tous les atomes d'une zone illuminée est déterminée en fixant un temps d'illumination donné, puis en variant l'intensité du faisceau. L'analyse est réalisée après un délai d'attente de  $\sim 10$  ms, pour s'assurer que seuls les atomes encore piégés soient détectés. Il est observé que 99% des atomes sont retirés à partir d'un rapport  $I/I_{\text{sat}} \simeq 0.12$ .

**Mesures de photons diffusés par fluorescence** La quantité de photons diffusés est également mesurée par l'analyse du signal de fluorescence capté par la caméra. En calibrant le rapport entre photons détectés et photons diffusés (en tenant compte de l'efficacité optique du système), le nombre moyen de photons nécessaires pour éjecter un atome est confirmé expérimentalement autour de 20. Un ajustement du modèle de diffusion permet d'estimer le paramètre  $\alpha \simeq 0.4$ .

**Saturation et effets Doppler** À fort temps d'illumination ( $\tau_p > 150 \mu\text{s}$ ), une saturation du nombre de photons diffusés est observée, interprétée comme un effet géométrique : les atomes accélérés atteignent physiquement la puce atomique et cessent de contribuer au signal. Une correction Doppler peut être introduite dans le modèle, mais reste négligeable (< 5%) dans les régimes expérimentaux utilisés.

**Limitations expérimentales de la sélection** Plusieurs effets peuvent limiter l'efficacité ou la propreté de la sélection :

- La diffraction liée à la taille finie de l'objectif entraîne un flou de l'ordre de  $1\text{--}2 \mu\text{m}$  au bord des zones éclairées.
- Une diffusion parasite par la puce peut se produire à forte intensité si tout le DMD est illuminé ; cela est évité en réduisant la taille transverse du faisceau à quelques micro-miroirs seulement.
- Des inhomogénéités d'éclairement dues à la gaussienne du faisceau et au speckle peuvent conduire à une sur-illumination de certaines zones. Un effort a été fait pour homogénéiser l'intensité en sortie de fibre.
- La réabsorption des photons diffusés pourrait entraîner un échauffement du gaz restant. Un désaccord en fréquence de 15 MHz a été testé pour éviter ce phénomène, sans effet visible sur la température du gaz.

**Mesures de l'impact sur le gaz restant** La température du gaz sélectionné est comparée avant et après sélection via l'analyse des fluctuations de densité après temps de vol. Aucun changement significatif de température ni d'élargissement n'a été observé. Ces résultats suggèrent que, dans les conditions expérimentales utilisées, la sélection ne perturbe pas significativement les atomes restants.

### 5.3.3 Utilisation dans les protocoles

- Formes utilisées : boîtes, barrières, coupures.
- Préparation initiale contrôlée du gaz.
- Exemples de protocoles expérimentaux utilisant le DMD

**Sélection locale et mesure de rapidité** En sélectionnant une tranche du gaz, on peut ensuite couper le confinement longitudinal et laisser cette tranche s'étendre. Le profil de densité asymptotique obtenu après un long temps d'expansion est proportionnel à la distribution de rapidité locale du gaz initial. Ce protocole permet ainsi une mesure résolue de  $\rho(x, t \rightarrow \infty) \sim \rho(v)$ .

**Génération d'états hors équilibre** La sélection permet également de créer des discontinuités dans le profil de densité, et donc d'initier une dynamique hors équilibre. Par exemple, on peut ne conserver que deux paquets séparés de gaz, qui vont alors osciller l'un vers l'autre. Cette configuration est analogue à un pendule de Newton quantique.

**Formes utilisées** Les motifs projetés par le DMD peuvent prendre différentes formes : boîtes, barrières, coupures, etc. Cette flexibilité rend l'outil extrêmement précieux pour explorer diverses configurations initiales et protocoles dynamiques.

**Contrôle logiciel du DMD** Le pilotage du DMD repose sur l'utilisation d'un module intégré fourni par Vialux (V7001-SuperSpeed), qui comprend les bibliothèques logicielles ALP-4. Plusieurs configurations du DMD peuvent être chargées en mémoire au début de chaque cycle expérimental, puis sélectionnées en cours de séquence à l'aide d'un signal digital. Le temps de commutation des miroirs est inférieur à  $30\mu\text{s}$ , ce qui est compatible avec les protocoles étudiés.

**Partage du faisceau avec la voie d'imagerie** Le faisceau utilisé pour la sélection spatiale est prélevé à partir du faisceau sonde déjà accordé sur la transition  $F = 2 \rightarrow F' = 3$  de la raie D2. Le partage est réalisé à l'aide d'un cube séparateur de polarisation placé en aval d'une lame demi-onde, permettant de contrôler la puissance injectée dans la fibre optique. Ce choix simplifie la mise en œuvre en évitant d'ajouter une source laser supplémentaire.

**Blocage du faisceau de sélection** Deux systèmes permettent de couper le faisceau de sélection pendant le cycle expérimental :

- un cache mécanique (type électro-aimant), utilisé pour un blocage longue durée ;
- un modulateur acousto-optique (AOM), permettant de produire des impulsions brèves de quelques dizaines de  $\mu\text{s}$ , en amont du séparateur.

Pour garantir que le faisceau ne perturbe pas l'imagerie, le cache mécanique reste fermé pendant l'utilisation du faisceau sonde.

**Montage optique de projection** Le faisceau façonné par le DMD est projeté dans le plan des atomes à l'aide d'un système optique permettant de sélectionner l'ordre 0 de diffraction. L'ensemble des optiques est dimensionné (diamètre 50 mm) pour limiter la diffraction. L'alignement est effectué en superposant le faisceau de sélection à la voie d'imagerie.

**Grandissement et champ couvert** Le montage permet de couvrir une zone de l'ordre de  $600\mu\text{m}$  dans le plan des atomes, soit plus que la longueur typique d'un nuage ( $\sim 400\mu\text{m}$  pour  $f_{\parallel} = 5\text{Hz}$ ). Le grandissement est déterminé par les focales utilisées : une focale  $f_1 = 750\text{ mm}$  du côté du DMD, et  $f = 32\text{ mm}$  pour l'objectif côté atomes, donnant  $G = f/f_1 \approx 0.043$ .

**Visualisation et interface** Le contrôle du DMD s'effectue via une interface graphique permettant de prévisualiser les configurations de miroirs. Une capture d'écran de cette interface est présentée dans la Fig. ??, où la zone active réfléchie est visualisée en rouge. Cette interface est pilotée de manière automatisée pendant le déroulement de la séquence expérimentale.

## 5.4 Techniques d'imagerie et d'analyse

### 5.4.1 Imagerie par absorption

- Imagerie *in situ* et après temps de vol.
- Résolution, limites instrumentales.

**Système d'imagerie par absorption** L'imagerie est réalisée à l'aide d'une caméra CCD à déplétion profonde, optimisée pour une grande efficacité quantique à la longueur d'onde de 780 nm. On utilise des techniques d'imagerie par absorption permettant d'extraire la densité optique  $D(x, z)$ , elle-même reliée à la densité atomique 3D via la loi de Beer-Lambert. Le profil de densité linéaire  $n(x)$  est obtenu par intégration sur les directions transverses.

**Imagerie après temps de vol** En appliquant un champ magnétique vertical ( $B = 8$  G), la polarisation du faisceau peut être rendue circulaire ( $\sigma^+$ ) pour adresser la transition fermée  $|F = 2, m_F = 2\rangle \rightarrow |F' = 3, m'_F = 3\rangle$ . Cette configuration assure une meilleure définition de la section efficace d'absorption. Un temps de vol de quelques ms est utilisé avant l'imagerie, permettant également de décompresser le nuage.

**Imagerie in situ** Sans champ magnétique, les atomes sont imaginés à  $7 \mu\text{m}$  de la puce, ce qui implique une double absorption du faisceau incident et réfléchi. Dans ce cas, la transition n'est pas fermée, ce qui nécessite une calibration du facteur de conversion entre la densité mesurée et la densité réelle. Un ajustement linéaire permet de relier les profils *in situ* aux profils obtenus après temps de vol.

**Choix des paramètres d'imagerie** L'intensité du faisceau sonde est choisie typiquement à  $I_0/I_{\text{sat}} \approx 0.3$  pour optimiser le rapport signal sur bruit tout en restant dans une zone de linéarité acceptable. Dans ces conditions, le nombre de photons diffusés est de l'ordre de  $N_{\text{sc}} \approx 230$  et le rayon de diffusion reste comparable à la résolution du système d'imagerie ( $\sim 2.6 \mu\text{m}$ ).

**Limites du modèle de Beer-Lambert** La validité de la loi de Beer-Lambert repose sur une approximation à une particule. Dans le cas des gaz fortement denses ou quasi 1D, les effets collectifs, les réabsorptions et les couplages dipolaires peuvent invalider ce modèle. Pour cette raison, même pour l'imagerie *in situ*, un temps de vol court ( $\sim 1$  ms) est souvent appliqué afin de diluer le gaz transversalement.

**Défauts et instabilités expérimentales** Plusieurs limitations instrumentales ont été identifiées :

- La caméra initialement utilisée montrait des motifs parasites aléatoires ainsi qu'un offset variant au cours du temps. Le remplacement de la caméra a permis de résoudre ces problèmes.
- Des franges d'interférences apparaissaient lors de la division des images d'absorption, probablement dues à des effets Fabry-Pérot dans les optiques. Le désaxage du faisceau d'imagerie a permis d'en limiter l'impact.
- Des photons résiduels, même en l'absence de faisceau sonde, ont été détectés. Ces derniers proviennent vraisemblablement de diffusions multiples dans le système optique.

**Conclusion** La combinaison de l'imagerie *in situ* et après temps de vol, ainsi qu'une calibration soigneuse des paramètres optiques et expérimentaux, permettent d'accéder à des profils de densité fiables malgré les limites intrinsèques du système d'imagerie. Une attention particulière a été portée à la réduction des artefacts expérimentaux afin de garantir la précision des mesures.

### 5.4.2 Analyse des profils

- Extraction des densités, tailles, températures.
- Distribution longitudinale.
- Estimation de la température par ajustement Yang-Yang (optionnel si pertinent).

## 5.5 Expériences et protocoles étudiés

Cette section peut être la plus personnelle, en précisant ton rôle à chaque fois.

### 5.5.1 Expansion longitudinale

- Protocole d'expansion (libération longitudinale, maintien du confinement transverse).
- Suivi de l'évolution du profil.
- Analyse à différents temps d'expansion
- Comparaison aux modèles analytiques : solutions homothétiques, GP, asymptotiques.

### 5.5.2 Sonde locale de distribution de rapidité

- Principe de la mesure : coupure d'une tranche puis expansion.
- Rôle du DMD dans la sélection.
- Accès à la distribution de vitesse locale.
- Comparaison avec les prédictions GHD.
- Limites et incertitudes

## 5.6 Discussion sur les limites et les perspectives

- Contraintes techniques (bruit, alignement, stabilité de la puce...).
- Améliorations potentielles (résolution, contrôle du potentiel, automatisation).
- Perspectives pour d'autres types d'expériences (étude de chocs, turbulence quantique, etc.)

## Conclusion

- Résumé de l'architecture du dispositif).
- Méthodes d'analyse utilisées et robustesse.
- Importance de l'expérience dans le contexte de l'étude des gaz quantiques unidimensionnels

Ce chapitre a présenté les éléments essentiels du dispositif expérimental, les méthodes d'imagerie, ainsi que les expériences auxquelles j'ai participé. L'ensemble constitue une plateforme performante pour l'étude de la dynamique de gaz 1D hors équilibre.

**Résumé de l'architecture expérimentale** Nous avons décrit les éléments clés du dispositif utilisé : un système de refroidissement laser basé sur trois sources couplées, un piégeage magnétique sur puce optimisé pour réaliser des géométries unidimensionnelles, une plateforme de modulation de potentiel via un DMD, et un système d'imagerie haute résolution. L'ensemble permet une manipulation fine des nuages atomiques dans un cadre reproductible et stable.

**Méthodes d'analyse et robustesse** L'imagerie par absorption, couplée à une analyse rigoureuse des profils atomiques, fournit des outils fiables pour extraire les grandeurs pertinentes : densités, tailles, températures, distributions de vitesses. Ces méthodes ont permis de confronter les résultats expérimentaux à des prédictions théoriques de type GHD ou Yang-Yang.

**Importance du dispositif pour la thèse** Ce dispositif a été essentiel pour mener à bien les expériences présentées dans cette thèse. Il offre à la fois un contrôle local (grâce au DMD), un bon confinement transverse (grâce à la puce) et une imagerie précise. La plateforme est ainsi bien adaptée pour étudier des systèmes 1D fortement corrélés hors équilibre, et pour tester les prédictions de la physique statistique intégrable.

**Perspectives** Malgré ses atouts, le dispositif présente des limitations techniques (rugosité magnétique, sensibilité à l'alignement, etc.) qui laissent entrevoir des pistes d'amélioration. Des développements futurs pourraient notamment viser à augmenter la résolution spatiale, automatiser davantage les séquences, ou explorer d'autres régimes dynamiques comme la turbulence ou les collisions de chocs quantiques.

## Annexes

- Schémas techniques (puce, DMD, optique).
- Tableaux de paramètres expérimentaux.
- Exemples de motifs DMD utilisés.

# Chapitre 6

## Étude du protocole de bi-partition : Mesure de distribution de rapidités locales $\rho(x, \theta)$ pour des systèmes hors équilibre

### Contents

---

|            |  |           |
|------------|--|-----------|
| <b>5.1</b> | <b>Présentation générale de l'expérience</b>   | <b>62</b> |
| 5.1.1      | Vue d'ensemble du dispositif   | 62        |
| 5.1.2      | Historique et contributions successives  | 62        |
| <b>5.2</b> | <b>Le dispositif expérimental</b>  | <b>62</b> |
| 5.2.1      | Système laser et contrôle de fréquence   | 62        |
| 5.2.2      | Production et refroidissement des atomes (non détaillé ici, renvoi à d'autres travaux) | 63        |
| 5.2.3      | Piégeage magnétique sur puce   | 63        |
| 5.2.4      | Génération de potentiels modulés   | 65        |
| <b>5.3</b> | <b>Sélection spatiale avec DMD</b>   | <b>66</b> |
| 5.3.1      | Motivation et principe   | 66        |
| 5.3.2      | Mise en place technique (initiée par Léa Dubois)                                       | 66        |
| 5.3.3      | Utilisation dans les protocoles  | 68        |
| <b>5.4</b> | <b>Techniques d'imagerie et d'analyse</b>  | <b>69</b> |
| 5.4.1      | Imagerie par absorption  | 69        |
| 5.4.2      | Analyse des profils  | 69        |
| <b>5.5</b> | <b>Expériences et protocoles étudiés</b>   | <b>69</b> |
| 5.5.1      | Expansion longitudinale  | 70        |
| 5.5.2      | Sonde locale de distribution de rapidité   | 70        |
| <b>5.6</b> | <b>Discussion sur les limites et les perspectives</b>                                  | <b>70</b> |

---

### Introduction

**Objectif de ce chapitre :** Ce chapitre est consacré à l'étude de la dynamique hors équilibre d'un gaz quantique unidimensionnel intégrable, soumis à une discontinuité initiale de densité induite par un protocole de type **quench bipartite**. L'objectif principal est d'évaluer dans quelle mesure la Théorie Hydrodynamique Généralisée (GHD) permet de décrire cette dynamique, tant sur le plan théorique qu'expérimental. Nous nous appuyons sur une préparation initiale contrôlée, un protocole de coupure abrupte, et une analyse des profils de densité et des facteurs d'occupation pour tester les prédictions de la GHD.

**Modèles intégrables et thermalisation généralisée :** Les modèles intégrables jouent un rôle central dans l'étude des systèmes quantiques à plusieurs corps, notamment en régime hors équilibre. Leur caractéristique essentielle est la présence d'une infinité de constantes du mouvement, qui empêche l'évolution vers l'équilibre thermodynamique canonique. Cette contrainte mène à l'émergence d'un état d'équilibre généralisé, décrit non par l'ensemble canonique, mais par l'**Ensemble de Gibbs Général (GGE)**, qui maximise l'entropie sous contraintes intégrales multiples (cf Chap (2)).

**Une analogie classique : le pendule de Newton :** Une illustration classique du comportement non diffus des systèmes intégrables est fournie par le pendule de Newton : les chocs élastiques entre sphères de masses égales conduisent à une propagation balistique de l'énergie, sans diffusion. Cette analogie, bien que classique, capture l'essence du transport cohérent que l'on retrouve dans les systèmes intégrables quantiques.

**Le problème de Riemann en hydrodynamique :** Un test fondamental de la dynamique hors équilibre est fourni par le problème dit de Riemann, qui consiste à étudier l'évolution d'un système à partir d'une discontinuité initiale dans l'espace. Dans sa formulation générale, on considère une équation de conservation de la forme

$$\partial_t u + \partial_x f(u) = 0, \quad (6.1)$$

accompagnée d'une condition initiale arbitraire  $u(x, t = 0) = u_0(x)$ . Dans le cas particulier que nous considérons ici, l'état initial est composé de deux régions homogènes, juxtaposées de part et d'autre de l'origine :

$$u(x, t = 0) = \begin{cases} u_g & \text{si } x < 0 \\ u_d & \text{si } x > 0 \end{cases}. \quad (6.2)$$

Ce type de configuration, appelé problème de Riemann à données discontinues, permet de sonder la réponse non linéaire du système.

**Le problème de Riemann quantique : un cadre paradigmatic.** Dans un système quantique intégrable, le problème de Riemann consiste à connecter brusquement deux régions préparées dans des états thermodynamiques différents, généralement homogènes. Ce scénario, dit de *quench bipartite*, constitue un cadre paradigmatic pour sonder la dynamique hors équilibre dans les gaz quantiques unidimensionnels [7, 8]. Contrairement au cas classique, la présence d'un nombre infini de constantes du mouvement empêche l'établissement d'un état thermique usuel. La relaxation locale conduit alors à un état d'équilibre généralisé, spécifique à chaque région de l'espace-temps. Le problème de Riemann quantique permet ainsi d'étudier la propagation balistique d'informations, l'émergence d'un régime autosimilaire stationnaire, et la structure fine des distributions locales de quasi-particules. Il offre un terrain théorique idéal pour tester la validité de la Théorie Hydrodynamique Généralisée [9, 10], tout en étant expérimentalement accessible grâce aux systèmes ultrafroids unidimensionnels.

**Apparition de la Théorie Hydrodynamique Généralisée (GHD) :** L'avènement de la GHD a marqué une avancée majeure dans la compréhension de la dynamique des systèmes intégrables. Introduite dans le contexte des théories des champs (modèle de Sinh-Gordon, modèle de Lieb-Liniger) et des chaînes quantiques (chaîne XXZ de Heisenberg) [références à insérer], elle permet de décrire analytiquement la propagation d'informations dans ces systèmes en intégrant les contraintes des charges conservées. Plusieurs solutions analytiques du problème de Riemann ont depuis été obtenues, notamment dans la chaîne XXZ et pour des gaz de sphères dures en 1D, confirmant la validité et la puissance prédictive de la GHD.

**Notre système : un gaz de bosons 1D faiblement interactifs :** Nous considérons un gaz quantique unidimensionnel de bosons faiblement interactifs, confiné dans une géométrie strictement 1D, et bien décrit par le modèle intégrable de Lieb-Liniger avec interactions répulsives. Ce système présente un comportement quantique collectif tout en restant dans un régime faiblement corrélé, ce qui en fait un candidat idéal pour tester les prédictions de la GHD.

**Préparation expérimentale et protocole de coupure :** La configuration initiale consiste à préparer un gaz homogène à densité constante  $n_0$ , et à température contrôlée (voir Fig. 6.4). Un protocole de coupe abrupte est ensuite appliqué : la partie gauche du système ( $x < 0$ ) est vidée de ses atomes, tandis que la partie droite ( $x > 0$ ) reste occupée. Ce *quench bipartite* génère une discontinuité initiale de densité, analogue au problème de Riemann, mais dans un système quantique doté d'un nombre infini de lois de conservation. Ce protocole a déjà fait l'objet d'une première étude expérimentale dans la thèse de Léa Dubois [?], qui en a révélé le potentiel pour sonder la dynamique hors équilibre.

**Observation d'une propagation balistique :** Nous prolongeons cette étude en analysant la dynamique unitaire du gaz à l'aide des outils de la GHD. Nous montrons que la discontinuité initiale donne lieu à une propagation balistique, en bon accord avec la solution du problème de Riemann généralisé. Le profil de densité mesuré à différents temps révèle une frontière en déplacement linéaire, reproduite avec précision par les prédictions théoriques (voir Fig. 6.5 (e)-(g)). Des écarts résiduels, attribuables à des effets thermiques et à des imperfections expérimentales, sont toutefois observés.

**Reconstruction de la distribution de rapidité :** Un aspect central de notre approche repose sur la reconstruction de la distribution initiale de rapidité à partir des profils de densité mesurés dans la région de transition. Cette démarche s'apparente à une forme de \*thermométrie généralisée\*, et permet d'inférer des informations fines sur les états locaux du système.

**Accès expérimental au facteur d'occupation  $\nu(x, \theta)$  :** Nous développons également une méthode expérimentale originale permettant de mesurer localement le facteur d'occupation  $\nu(x, \theta)$  dans la région de déformation. Cette quantité révèle une forte asymétrie : large et lisse du côté initialement occupé, abrupte et tronquée du côté initialement vide. Ce comportement reflète la nature hors équilibre du système, et s'accorde qualitativement avec les prédictions de la GHD, bien que la résolution spatiale expérimentale limite l'accès aux détails les plus fins.

**Conclusion :** Ce chapitre explore ainsi, à la fois théoriquement et expérimentalement, la dynamique d'un gaz intégrable soumis à une discontinuité initiale de densité. Il met en lumière la pertinence de la GHD pour décrire de telles dynamiques, et démontre la faisabilité d'outils d'analyse avancés comme la reconstruction de la distribution de rapidité ou la mesure locale du facteur d'occupation.

## 6.1 Dynamique balistique d'un gaz 1D après une coupure bipartite

### Introduction

Dans cette section, nous étudions la dynamique hors équilibre d'un gaz quantique unidimensionnel de bosons soumis à une coupure bipartite. Ce protocole expérimental permet de générer une discontinuité nette dans le profil de densité initial, menant à une évolution balistique non triviale.

L'objectif est double :

- du point de vue expérimental, suivre en temps réel l'évolution du gaz et caractériser ses propriétés locales et globales ;
- du point de vue théorique, confronter ces observations aux prédictions de la Théorie Hydrodynamique Généralisée (GHD), qui fournit un cadre analytique pour décrire la relaxation de systèmes intégrables à grande échelle.

Cette étude constitue une illustration directe du problème de Riemann quantique, dans lequel un état initial composé de deux régions thermodynamiques différentes évolue selon une dynamique déterministe. Elle permet également d'accéder à des signatures locales de la distribution de quasi-particules (ou rapidités), jusque-là difficiles à sonder expérimentalement.

Nous structurons cette section en quatre sous-parties :

- Préparation et protocole expérimental : description du gaz unidimensionnel, du piège et de la méthode de coupure.
- Cadre théorique de la GHD : présentation des équations hydrodynamiques et de la solution auto-similaire du problème de Riemann.
- Confrontation avec les données expérimentales : validation de la structure auto-similaire et test de la théorie à température nulle.

### 6.1.1 Préparation expérimentale et protocole de coupure

Points clés :

- Réalisation d'un gaz unidimensionnel de bosons dans un piège quartique plat.
- Méthode d'illumination sélective à l'aide d'un DMD pour créer une discontinuité initiale.
- Passage à un régime d'expansion libre unidimensionnelle après suppression du confinement longitudinal.

**Contexte expérimental et références** Les détails concernant l'imagerie, le piégeage et la sélection spatiale sont présentés de manière approfondie dans le chapitre (5), ainsi que dans la thèse de Léa Dubois [6]. Dans cette sous-section, nous nous limitons aux éléments essentiels à la compréhension du protocole de coupure et de la dynamique qui en résulte.

**Préparation d'un gaz unidimensionnel de bosons** Nous utilisons un gaz ultra-froid de  $^{87}\text{Rb}$ , piégé sur une puce atomique dans l'état hyperfin  $|F = 2, m_F = 2\rangle$ . Le confinement transverse est assuré par trois microfils parcourus par des courants RF, produisant un piège harmonique de fréquence  $\omega_\perp/2\pi = 2,56$  kHz. Après évaporation, on obtient un gaz à température  $T \approx 100$  nK, dans un régime 1D caractérisé par  $\mu, k_B T \ll \hbar\omega_\perp$ . Le couplage effectif en 1D est  $g = 2a_{3D}\hbar\omega_\perp$ , avec  $a_{3D} = 5,3$  nm.

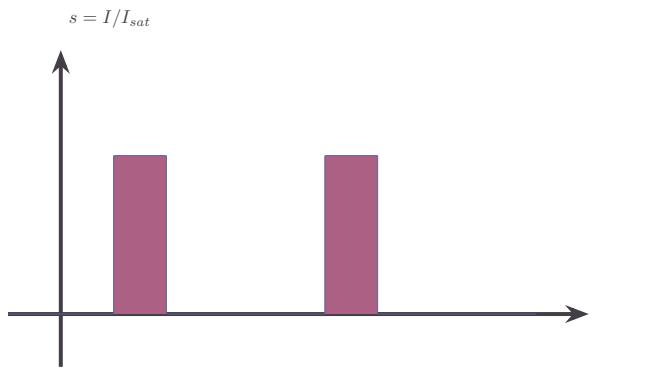


FIGURE 6.1 – Schéma synthétique du dispositif expérimental : cycles d’illumination, intensités de courant, géométrie du piège, et évolution du profil longitudinal au cours du protocole de coupure.

**Confinement longitudinal quartique** Le confinement longitudinal est généré par quatre fils latéraux, dont les courants sont ajustés pour annuler les composantes linéaire, quadratique et cubique du potentiel. Il en résulte un confinement quartique  $V(x) = a_4 x^4$ , produisant un profil de densité quasi-plat sur environ 250  $\mu\text{m}$ . Cette homogénéité est cruciale pour l’étude des dynamiques balistiques et pour l’application de la GHD.

**Coupure bipartite par sélection spatiale** La bipartition initiale est réalisée en illuminant l’extrême gauche du gaz par un faisceau quasi-résonant façonné par un DMD. Les atomes exposés sont expulsés du piège via pression de radiation. Cette méthode, développée dans [?], permet de créer une discontinuité nette du profil de densité, entre une région vide ( $x < 0$ ) et une région remplie homogène ( $x > 0$ ).

**Évolution après coupure** Une fois la coupure effectuée, le confinement longitudinal est supprimé tandis que le confinement transverse est maintenu. Le gaz évolue alors librement dans une direction, ce qui est analogue au problème de Riemann (6.1) mais depuis une condition initiale de deux régions homogène (6.2). L’évolution du profil de densité  $n(x, t)$  est suivie par imagerie après différentes durées  $t$  d’évolution.

[figure de shemat de coupure en tikz zt au coter deux nuage , un coupé et l'autre non coupé]

### 6.1.2 Cadre de la GHD et dynamique balistique et

Points clés :

- Présentation du facteur d’occupation  $\nu(x, \theta; t)$  comme variable hydrodynamique.
- Formulation de l’équation convective de GHD.
- Structure auto-similaire  $\nu(x, \theta; t) = \nu^*(x/t, \theta)$  et résolution implicite via la vitesse effective.
- Prédictions analytiques pour le profil de densité  $n(x, t)$ .

Dans cette section, nous présentons le cadre théorique de la *Théorie Hydrodynamique Généralisée* (GHD) appliquée à l’expérience décrite précédemment. L’objectif est de décrire analytiquement la dynamique balistique induite par une coupure bipartite dans un gaz quantique unidimensionnel, en exploitant les équations de GHD appliquées au modèle de Lieb-Liniger.

Nous procédons en plusieurs étapes :

1. Nous introduisons la description hydrodynamique à l’échelle d’Euler.
2. Nous formulons les équations de GHD pour l’évolution du facteur d’occupation  $\nu(x, \theta; t)$ .
3. Nous analysons la structure auto-similaire de la solution en régime hydrodynamique.
4. Nous présentons la solution semi-analytique du problème de Riemann bipartite, ainsi que sa résolution graphique.

**Description hydrodynamique à l’échelle d’Euler** Dans un système intégrable, les états stationnaires sont entièrement caractérisés par leur distribution de rapidités  $\rho(\theta)$  ou, de manière équivalente, par le facteur d’occupation  $\nu(\theta)$  (Cf Chap (3)). En régime hors équilibre, on suppose qu’à des échelles de temps longues et d’espace macroscopiques, le système évolue lentement vers un état localement stationnaire. Cela permet d’introduire une description hydrodynamique dans laquelle les quantités locales dépendent de la position et du temps :  $\rho(x, \theta; t)$  ou  $\nu(x, \theta; t)$ .

Pourquoi travailler avec  $\nu$  plutôt qu’avec  $\rho$  ?

*Équation de GHD en termes de  $\rho$ .* L'évolution à grande échelle du système est gouvernée par les équations de GHD [?, ?]. L'évolution pour la distribution de quasi-particules  $\rho(x, \theta; t)$  (Eq (??)), en l'absence de potentiel extérieur, prend la forme d'une équation convective :

$$\partial_t \rho + \partial_x (v_{[\rho]}^{\text{eff}} \rho) = 0, \quad (6.3)$$

où  $v_{[\rho]}^{\text{eff}}(\theta)$  est la vitesse effective des quasi-particules de rapidité  $\theta$ , fonctionnelle non linéaire de  $\rho$  et où un terme de compression  $\partial_x (v_{[\rho]}^{\text{eff}} \rho)$  apparaît lorsqu'on développe la dérivée. Cela complique l'analyse, notamment lorsque les vitesses effectives varient fortement dans l'espace ou le temps.

Pour chaque rapidité  $\theta$ , l'équation (6.3) constitue un cas particulier du problème de Riemann généralisé (6.1). Nous considérons ici une condition initiale de type « coupure bipartite », représentant un état homogène à droite ( $x > 0$ ) et vide à gauche ( $x < 0$ ) :

$$\rho(x, \theta; t = 0) = \begin{cases} \rho_0(\theta) & \text{si } x > 0, \\ 0 & \text{si } x < 0. \end{cases} \quad (6.4)$$

Ce type de condition correspond , pour chaque rapidité  $\theta$  , au condition introduit dans l'introduction (6.2).

*Équation de GHD en termes de  $\nu$ .* En comparaison, l'évolution de la densité de remplissage  $\nu(x, \theta; t)$  (Eq (??)) , qui, en l'absence de potentiel extérieur suit une équation de transport pur (type Liouville) :

$$\partial_t \nu + v_{[\nu]}^{\text{eff}} \partial_x \nu = 0, \quad (6.5)$$

où la dérivée temporelle est directement couplée à une dérivée spatiale. Cette forme préserve l'information le long des caractéristiques associées aux vitesses effectives  $v_{[\nu]}^{\text{eff}}$ , ce qui rend la dynamique plus lisible et plus simple à analyser.

Les équation de transport pur (6.5) ne sont pas des cas particuliers du problème de Riemann généralisé (6.1). Et donc même si les conditions initiales de type « coupure bipartite » , pour  $\nu$  :

$$\nu(x, \theta; t = 0) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } x > 0, \\ 0 & \text{si } x < 0. \end{cases} \quad (6.6)$$

sont du type (6.2), contrairement à (6.3), l'évolution (6.5) ne génère pas de **chocs**.

Dans ce travail, nous choisissons de formuler la dynamique hydrodynamique généralisée en termes de la fonction d'occupation  $\nu(x, \theta; t)$ , plutôt que de la densité de quasi-particules  $\rho(x, \theta, t)$ . Cette approche présente plusieurs avantages. D'une part, l'équation vérifiée par  $\nu$  est une équation de transport pur (6.5), ce qui permet une résolution naturelle par la méthode des caractéristiques, plus simplement que dans (6.3). D'autre part,  $\nu$  possède une interprétation physique claire comme taux de remplissage des états accessibles, borné entre 0 et 1, ce qui en fait une variable plus stable et mieux adaptée aux calculs analytiques ou numériques. De plus, la dynamique effective des observables s'exprime naturellement en fonction de  $\nu$ . Enfin,  $\nu$  et  $\rho$  étant liés, résoudre l'équation en  $\nu$  revient, une fois  $v_{[\nu]}^{\text{eff}}$  déterminé, à résoudre complètement la dynamique de  $\rho$ .

**Structure auto-similaire de la solution** Un point central est que les conditions initiales (6.6) sont invariantes par dilatation. En effet quelque soit  $\alpha > 0$  , et pour tout  $x$  réelle, on a  $\nu(\alpha x, \theta; t = 0) = \nu(x, \theta; t = 0)$ . Un autre point central de la GHD est l'invariance d'échelle des solutions de l'équation (6.5) ( (6.3) aussi et plus généralement de (6.1)) . En effet, si  $\nu(x, \theta; t)$  est solution de l'équation (6.5), alors  $\nu(\alpha x, \theta; \alpha t)$  l'est également , pour tout  $\alpha > 0$  , avec les conditions initiales  $\nu(\alpha x, \theta; t = 0)$ . Comme les fonctions  $\nu(\alpha \cdot, \theta; t = 0)$  et  $\nu(x, \theta; t = 0)$  coïncident, alors si (6.5) admet au plus une solution physique ( entropique Cf Annex ??) pour chaque données initiales, on doit avoir  $\nu(\alpha x, \theta; \alpha t) = \nu(x, \theta; t)$  pour tout  $\alpha > 0$ . Sous hypothèse d'unicité (Cf Annex (??)), cette propriété implique que :

$$\nu(x, \theta; t) = \nu^* \left( \frac{x}{t}, \theta \right), \quad (6.7)$$

autrement dit, les solutions dépendent uniquement du rapport  $\xi = x/t$ , appelé *variable auto-similaire*.

**Résolution de l'évolution de  $\nu$ .** La dynamique est alors entièrement encodée dans la fonction  $\nu^*(\xi, \theta)$ , qui décrit la structure locale du gaz le long des rayons de vitesse  $\xi$ . Et, pour  $\xi$  est fixé,  $\theta$  libre, (6.5), se réécrit , avec des dérivés selon  $\xi$  :

$$(\xi - v_{[\nu^*(\xi, \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta)) \partial_\xi \nu^* = 0. \quad (6.8)$$

Soit simplement pour chaque  $\theta$ , soit la vitesse effective est égale à  $\xi$ , soit  $\partial_\xi \nu^*(\xi, \theta) = 0$ .

Autrement dit : pour une  $\theta$  donnée, la fonction  $\nu^*(\xi, \theta)$  est constante en  $\xi$ , sauf au point  $\xi = v_{[\nu^*(\xi, \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta)$ , où une **discontinuité** apparaît.

La vitesse effective,  $v^{\text{eff}}[\nu^*(\xi, \cdot)](\theta)$ , est strictement monotone en  $\theta$ ; il existe donc au plus un unique point  $\theta^*$  tel que  $\xi = v^{\text{eff}}[\nu^*](\theta^*)$ , c'est-à-dire une seule discontinuité dans la solution.

La solution  $\nu^*(\xi, \theta)$  s'écrit comme une fonction en escalier paramétrée par une valeur de coupure  $\theta^*$  :

$$\nu^*(\xi, \theta) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } \theta < \theta^*, \\ 0 & \text{si } \theta > \theta^*, \end{cases} \quad \text{où on rappelle } v_{[\nu^*(\xi, \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta^*) = \xi. \quad (6.9)$$

Cette équation implicite peut être résolue numériquement pour obtenir  $\theta^*$  à chaque  $v$ , puis en déduire  $\nu^*(v, \theta)$  et, via l'équation (??), que je rappelle

$$n(x; t) = \int d\theta \rho(x, \theta; t), \quad (6.10)$$

le profil de densité  $n(x, t)$  à un instant donné.

**Résumé** Ainsi, dans le cadre de la GHD, la dynamique balistique résultant du quench bipartite est décrite par une solution auto-similaire paramétrée par une coupure en rapidité  $\theta^*(\xi)$ . Cette solution permet de prédire les profils de densité et d'occupation mesurables dans l'expérience. Elle fournit également un point de comparaison direct avec les données expérimentales obtenues à différents temps  $t$ , comme nous le verrons dans les sections suivantes.

### 6.1.3 Validation expérimentale de la dynamique hydrodynamique

Points clés :

- Observation directe des profils  $n(x, t)$  à différents temps.
- Mise en évidence de l'auto-similarité en  $x/t$  dans un régime temporel intermédiaire.
- Comparaison quantitative avec la solution de GHD à température nulle.

Dans cette section, nous présentons les résultats expérimentaux obtenus après la coupure bipartite, et les comparons aux prédictions de la GHD à l'échelle d'Euler. L'objectif est de vérifier que la dynamique du gaz est bien décrite, à court et moyen terme, par une solution auto-similaire des équations hydrodynamiques.

Nous structurons cette analyse en quatre étapes :

1. Description du protocole expérimental de libération.
2. Mise en évidence d'une structure auto-similaire.
3. Délimitation du domaine de validité temporelle de la GHD.
4. Comparaison quantitative avec la solution théorique à température nulle.

**Libération du gaz et expansion balistique.** À l'issue du protocole de coupure décrit en sous-section 6.1.1, le confinement longitudinal est entièrement supprimé, tandis que le confinement transverse est maintenu. Cette opération permet au gaz de s'étendre librement le long de l'axe longitudinal, tout en conservant un comportement unidimensionnel (cf. section ??). L'évolution du profil de densité  $n(x, t)$  est alors enregistrée à différents temps  $t$  après la libération, en utilisant une imagerie par absorption.

**Mise en évidence de l'auto-similarité (régime d'Euler).** Dans la section, pour se concentrer sur les facteur d'occupation  $\nu$ , on a à peine mentionner que la distribution de rapidité  $\rho$  suit aussi une structure auto-similaire :  $\rho(x, \theta; t) = \rho^*(x/t, \theta)$ . En injectant dans l'équation (6.10), il vient que dans le cadre de la GHD à l'échelle d'Euler, il est attendu que les profils de densité présentent une forme auto-similaire :

$$n(x; t) = n^* \left( \frac{x}{t} \right), \quad (6.11)$$

où  $n^*$  est une fonction universelle qui ne dépend que de la variable réduite  $\xi = x/t$ .

Cette propriété est testée expérimentalement en superposant les profils mesurés à différents temps, après mise à l'échelle selon  $x/t$ . La Fig. 6.2(a) montre les profils normalisés mesurés entre  $t = 10$  ms et  $t = 18$  ms. L'excellent recouvrement obtenu confirme la validité du régime balistique et la pertinence de la description auto-similaire prédictive par la GHD.

**Contrainte expérimentales.** La description par la GHD à l'échelle d'Euler est limitée à un domaine temporel intermédiaire  $t \in [t_m, t_M]$  :

- Pour  $t > t_M \simeq 18$  ms, la densité maximale du gaz devient trop faible, et les effets de taille finie altèrent la validité de l'approximation d'un système semi-infini.
- Pour  $t < t_m \simeq 6 \pm 2$  ms, plusieurs effets remettent en question la validité de la GHD :
  - La coupure initiale n'est pas parfaitement abrupte (longueur caractéristique  $\sim 1 \mu\text{m}$ ).
  - La résolution de l'imagerie limite la détection fine du bord.
  - La GHD n'est valable qu'aux grandes échelles spatio-temporelles.

Ainsi, dans nos conditions expérimentales, le régime GHD est atteint de manière fiable pour des temps compris entre  $t_m \approx 6$  ms et  $t_M \approx 18$  ms.

**Comparaison avec la prédiction théorique à température nulle.** Une fois la structure auto-similaire établie, il est possible de comparer directement les données expérimentales avec la prédiction théorique de la GHD dans le régime de quasi-condensat à température nulle. Cette limite correspond à une solution exacte de l'équation (??), avec un paramètre de Lieb  $\gamma \ll 1$ .

La Fig. 6.2(b) présente une telle comparaison pour  $t = 10$  ms et  $\gamma = 4,6 \times 10^{-3}$ . On observe une bonne correspondance entre le profil mesuré et la prédiction théorique, confirmant que la dynamique observée est bien capturée par la GHD dans cette limite.

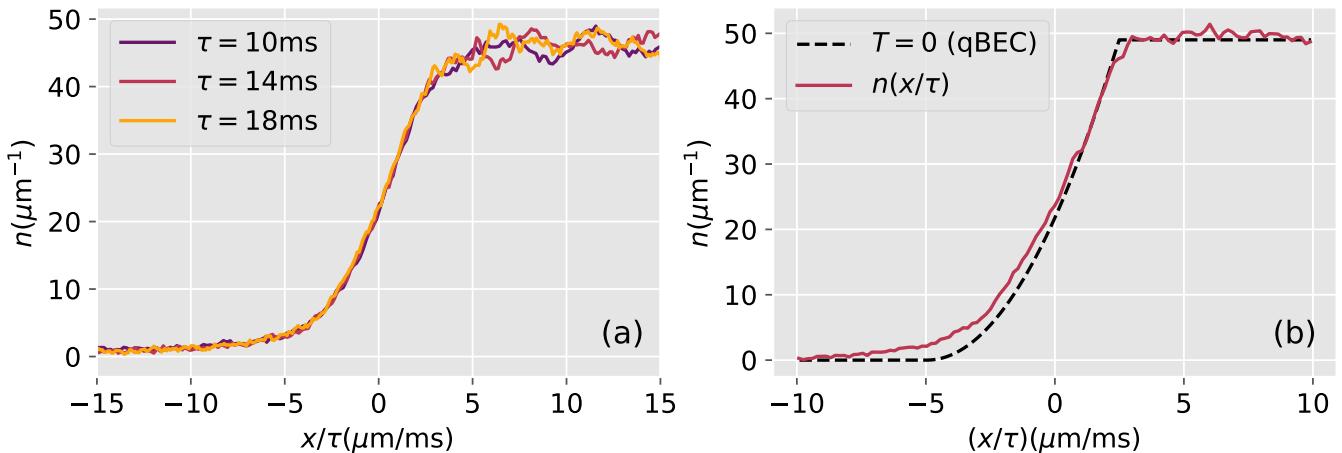


FIGURE 6.2 – (a) Profils de densité mesurés pour différents temps  $t$ , représentés en fonction de la variable  $x/t$ . L'excellent recouvrement des courbes confirme l'auto-similarité et la dynamique balistique.

(b) Comparaison entre un profil mesuré à  $t = 10$  ms (points) et la prédiction GHD à température nulle (ligne), pour un paramètre de Lieb  $\gamma = 4,6 \times 10^{-3}$ .

**Conclusion** Ces observations expérimentales confirment que la dynamique induite par une coupure bipartite est bien décrite par la GHD à l'échelle d'Euler, dans un régime temporel intermédiaire bien identifié. La mise à l'échelle en  $x/t$  permet une confrontation directe entre théorie et expérience, et ouvre la voie à des tests plus précis des effets thermiques et des corrections hors-échelle d'Euler.

## Résumé

Nous avons étudié la dynamique hors équilibre d'un gaz unidimensionnel de bosons à la suite d'une coupure bipartite, créant une discontinuité initiale dans le profil de densité. Cette configuration, analogue au problème de Riemann quantique, engendre une évolution balistique décrite par la Théorie Hydrodynamique Généralisée (GHD).

Sur le plan expérimental, nous avons mis en œuvre un protocole précis pour préparer un gaz homogène, le scinder spatialement à l'aide d'un DMD, puis le libérer dans un guide unidimensionnel. L'évolution du profil de densité  $n(x, t)$  a été mesurée pour différents temps, révélant une structure auto-similaire caractéristique du régime hydrodynamique.

Côté théorique, nous avons présenté les équations de GHD dans leur forme convective, et montré que la solution du problème de Riemann s'exprime sous la forme d'une distribution auto-similaire  $\nu(x/t, \theta)$ . Cette structure permet de prédire analytiquement les profils de densité.

La comparaison entre les données expérimentales et les prédictions de la GHD à température nulle montre une excellente correspondance dans un régime temporel intermédiaire bien défini ( $t \in [6, 18]$  ms). Ces résultats valident la

GHD comme cadre pertinent pour décrire la relaxation balistique de systèmes quantiques intégrables, et ouvrent la voie à des explorations plus fines des effets thermiques et quantiques hors équilibre.

## 6.2 Sonder la distribution locale des rapidités

Points clés :

- Protocole expérimental pour extraire une tranche locale du gaz après évolution.
- Expansion 1D de la tranche sélectionnée et reconstruction de la distribution de rapidités  $\Pi(\theta)$ .
- Comparaison avec les prédictions GHD : asymétrie, effet de la largeur finie de la tranche, et limitations dues à la résolution et aux effets diffusifs.
- Discussion sur les écarts observés et les hypothèses du modèle.

### Introduction

**6.1.2** Les outils de l'hydrodynamique généralisée (GHD) introduits dans la section [6.1.2](#) permettent de décrire la dynamique hors équilibre dans des configurations de type jonction bipartite. Dans le scénario de jonction bipartite — où deux parties du gaz, initialement préparées dans des états thermodynamiques distincts, sont soudainement mises en contact — la dynamique engendre des profils locaux fortement hors équilibre. En particulier, lorsque l'état initial consiste en un gaz homogène à droite et une région vide à gauche, la GHD prédit qu'à grand temps le système atteint un régime stationnaire autosimilaire, dans lequel les observables locales dépendent uniquement du rapport  $\zeta = x/t$ . Dans ce régime, la distribution locale des quasi-particules est décrite par un facteur d'occupation  $\nu^*(\zeta, \theta)$ , solution d'une équation de type [\(6.9\)](#).

Une prédition remarquable de ce cadre est la présence, du côté droit du système, d'une discontinuité abrupte dans la distribution en rapidité du facteur d'occupation  $\nu^*(\zeta, \theta)$  — signature d'un état local proche du fondamental. À l'inverse, du côté gauche (où le gaz est initialement absent), la distribution reste lisse en rapidité, ce qui indique un état localement excité, distinct d'un état fondamental. Ce contraste fort entre les deux régions — l'une présentant une distribution lisse, l'autre une discontinuité abrupte — reflète la propagation balistique des quasi-particules, conséquence directe de l'intégrabilité du système. En effet, dans un système intégrable, les quasi-particules conservent leur individualité et se propagent à vitesse bien définie sans diffusion, ce qui permet de maintenir à grand temps des structures non thermalisées comme des discontinuités, absentes dans les systèmes non intégrables.

L'objectif de cette section est de confronter ces prédictions théoriques à l'expérience, en accédant à la distribution locale de rapidités du gaz. Pour cela, nous mettons en œuvre un protocole expérimental inspiré de la Réf. [\[?\]](#), permettant de mesurer indirectement cette distribution via l'expansion libre d'une tranche localisée du gaz. En parallèle, nous réalisons des simulations numériques de la dynamique à l'aide de la GHD, ce qui nous permet de comparer les distributions mesurées avec les prédictions théoriques, et ainsi de tester la présence effective de la discontinuité attendue.

Nous structurons cette analyse en quatre étapes principales :

- Sélection d'une tranche localisée du gaz après un temps d'évolution donné.
- Observation du profil de vitesse après expansion libre, révélant une éventuelle asymétrie.

#### 6.2.1 Sélection d'une tranche localisée après déformation du bord

Nous laissons d'abord le gaz se dilater pendant un temps  $t = 18$  ms, de sorte que le bord s'étale sur une large zone d'environ  $350 \mu\text{m}$ , comme illustré en Fig. [6.5 \(e\)-\(f\)](#) et Fig. [6.3 \(a\)](#). Nous sélectionnons ensuite une tranche du gaz comprise dans l'intervalle  $[x_0 - \ell/2, x_0 + \ell/2]$ , en éliminant tous les atomes situés hors de cette tranche à l'aide d'un faisceau de poussée [\[?\]](#)(Fig [6.6 \(a\)-\(c\)](#)).

**Sélection locale d'une tranche du gaz.** Afin d'accéder localement à la distribution de rapidité, nous exploitons le fait qu'après un temps  $t = 18$  ms, le bord du gaz s'étale sur plusieurs centaines de microns — environ  $350 \mu\text{m}$  — comme illustré en Fig. [6.5\(e\)-\(f\)](#) et Fig. [6.3\(a\)](#). Cette large extension spatiale permet d'identifier des régions à la fois assez étendues pour être sélectionnées expérimentalement, et suffisamment étroites pour que le gaz puisse y être considéré comme localement homogène dans le cadre de l'hydrodynamique généralisée.

Pour isoler une telle région, un **faisceau de poussée** est appliqué afin d'**éliminer tous les atomes situés hors d'un intervalle spatial** centré en  $x_0 = 18 \mu\text{m}$  et de largeur  $\ell$ . Cette technique, inspirée de la Réf. [\[?\]](#), permet de ne conserver qu'une **tranche localisée du gaz**, dont la distribution en rapidité reflète l'état local  $\rho(x, \theta)$  aux abords de  $x \approx x_0$ , comme illustré en Fig. [6.6\(a\)-\(c\)](#).

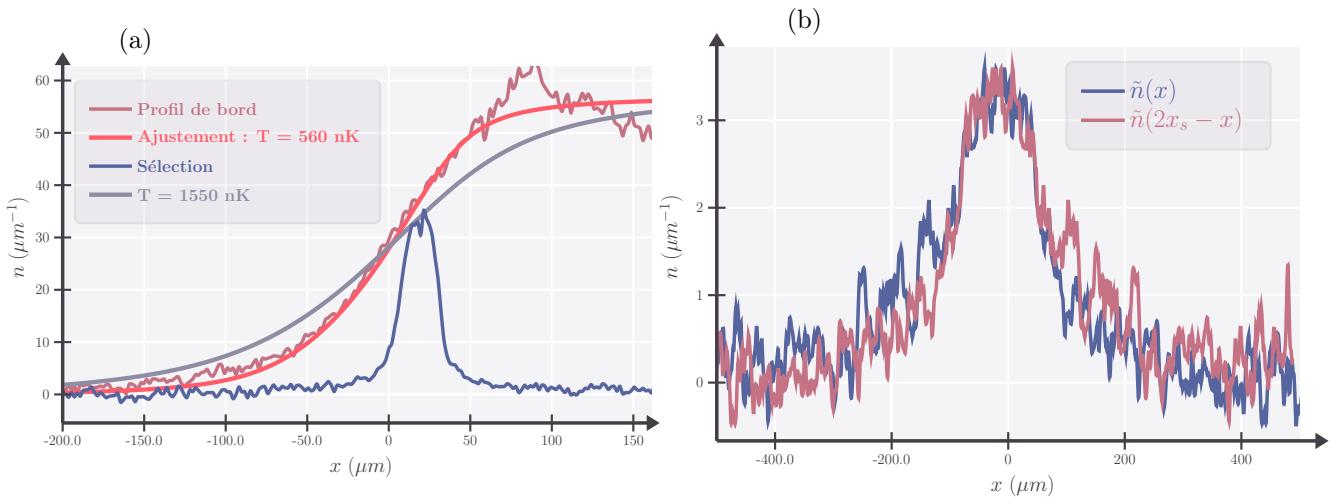


FIGURE 6.3 – (a) *Profil de bord et tranche sélectionnée*. Le profil de bord après 18 ms est montré en rouge. L’ajustement thermique donne une température  $T = 560 \text{ nK}$  (orange). Le profil de densité mesuré 1 ms après la sélection de la tranche est en bleu. (b) *Asymétrie du profil d’expansion de la tranche*. Le profil de densité après une expansion pendant  $\tau = 30 \text{ ms}$  est comparé à son image miroir. Le centre de symétrie  $x_s = -17 \mu\text{m}$  minimise la distance quadratique  $\delta^2 = \int dx (\tilde{n}(x) - \tilde{n}(2x_s - x))^2$ .

**Contrôle expérimental du faisceau de sélection.** La sélection spatiale du gaz est réalisée à l'aide d'un dispositif à micro-miroirs (DMD), qui permet de contrôler finement la forme du faisceau de poussée utilisé pour éliminer les atomes hors d'un intervalle centré en  $x_0$ . Ce dispositif est piloté via une interface logicielle développée au sein de l'équipe, basée sur les outils CICERO-ISO et SPARTACUS. Le DMD est commandé par une série de paramètres expérimentaux transmis à ces logiciels, dont certains (comme la position  $x_0$ ) sont enregistrés systématiquement au cours de l'expérience. En revanche, d'autres paramètres, notamment la largeur effective  $\ell$  du faisceau, n'ont pas été archivés dans la base de données associée aux séquences expérimentales. Ainsi, dans les paragraphes précédents, nous avons pu indiquer précisément la valeur de  $x_0$  (ici  $x_0 = 18 \mu\text{m}$ ), mais non celle de  $\ell$ . Cette valeur sera déterminée a posteriori par analyse des profils expérimentaux, et jouera un rôle essentiel dans les simulations numériques présentées plus loin.

**Inhomogénéité de la tranche sélectionnée** Dans l'idéal, on souhaiterait que l'intervalle de sélection soit suffisamment fin pour garantir l'homogénéité de la densité locale au sein de la tranche. Toutefois, comme la valeur exacte de  $\ell$  n'a pas été enregistrée, nous ne pouvons pas l'estimer directement à partir des données de Fig. 6.3(a), qui représente l'état du système avant sélection. Néanmoins, cette même figure montre également le profil de densité mesuré une milliseconde après la sélection. Or, comme nous le verrons dans la suite, les simulations GHD montrent que, dans cet intervalle de temps, la distribution en espace réel ne subit ni déplacement significatif, ni déformation notable. Il est donc raisonnable d'utiliser ce profil post-sélection comme estimation fidèle de la densité initiale dans la tranche.

**Estimation de la largeur  $\ell$  et conséquences** À partir de cette analyse, nous pouvons estimer que la largeur  $\ell$  de la tranche sélectionnée est de l'ordre de 20 à 30 \$\mu\text{m}\$. Or, pour une position centrale  $x_0 \approx 18 \mu\text{m}$ , la densité atomique  $\tilde{n}(x; \tau = 0)$  varie sensiblement sur cette échelle. La tranche sélectionnée n'est donc pas localement homogène, et la distribution de rapidité mesurée correspond en réalité à une moyenne spatiale de  $\rho(x, \theta)$  sur un intervalle de largeur  $\ell$  centré en  $x_0$ . Cette observation est essentielle pour l'interprétation des données et sera prise en compte dans la suite, en particulier dans les comparaisons avec les simulations hydrodynamiques.

### 6.2.2 Expansion de la tranche et observation d'une asymétrie

**Principe de l'expansion et lien avec la distribution en rapidité** Après la sélection, la tranche est laissée en expansion libre unidimensionnelle pendant un temps  $\tau$ , puis son profil de densité longitudinal  $\tilde{n}(x, \tau)$  est mesuré. Cette expansion permet de convertir l'information spatiale en une information sur la distribution en rapidité. En effet, pour un temps  $\tau$  suffisamment grand, on s'attend à ce que la densité observée soit proportionnelle à la distribution totale des rapidités dans la tranche :

$$\tau \tilde{n}(\tau\theta - x_0; \tau) \xrightarrow{\tau \rightarrow \infty} \Pi(\theta), \quad (6.12)$$

où, quel que soit le temps d'expansion unidimensionnelle  $\tau$ , la distribution de rapidité extensive  $\Pi(\theta)$  reste constante, c'est-à-dire  $\Pi(\theta) = \int \rho(x, \theta; \tau \geq 0) dx$ . En particulier, cette distribution s'identifie à celle de l'état initial dans la

tranche sélectionnée :

$$\Pi(\theta) = \int_{x_0 - \ell/2}^{x_0 + \ell/2} \rho(x, \theta; \tau = 0) dx. \quad (6.13)$$

Autrement dit,  $\Pi(\theta)$  correspond à la distribution de rapidité intégrée sur la tranche sélectionnée, conservée lors de l'expansion.

**Observation expérimentale de l'asymétrie** La théorie prédit que la distribution locale de quasi-particules  $\rho(x, \theta)$  est fortement asymétrique en  $\theta$ . Cette asymétrie se retrouve dans  $\Pi(\theta)$  et doit donc se manifester dans le profil d'expansion  $\tilde{n}(x, \tau)$ . Cette asymétrie est effectivement observée dans nos données expérimentales, comme illustré en Fig. 6.3(b) pour un temps d'expansion  $\tau = 30$  ms.

*Quantification de l'asymétrie par symétrisation.* La figure 6.3(b) présente deux courbes : le profil mesuré  $\tilde{n}(x)$  (abréviation de  $\tilde{n}(x, \tau)$ ) et son image par symétrie par rapport à un axe  $x = 2x_s$ . L'objectif est de rendre visible et de quantifier l'asymétrie du profil. Pour ce faire, nous considérons une décomposition naturelle du profil autour d'un centre  $x = x_s$  :

$$\tilde{n}(x) = \tilde{n}_{\text{pair}}^{(x_s)}(x) + \tilde{n}_{\text{impair}}^{(x_s)}(x), \quad \text{où} \quad \begin{cases} \tilde{n}_{\text{pair}}^{(x_s)}(x) &= \frac{\tilde{n}(x) + \tilde{n}(2x_s - x)}{2}, \\ \tilde{n}_{\text{impair}}^{(x_s)}(x) &= \frac{\tilde{n}(x) - \tilde{n}(2x_s - x)}{2}. \end{cases} \quad (6.14)$$

Cette décomposition correspond à une projection du profil sur les fonctions paires et impaires centrées en  $x = x_s$ .

L'asymétrie du profil est directement liée à la composante impaire. Pour la quantifier, nous cherchons la valeur de  $x_s$  qui minimise la norme  $L^2$  de la partie impaire :

$$\delta^2(x_s) = \int dx [\tilde{n}(x) - \tilde{n}(2x_s - x)]^2. \quad (6.15)$$

La valeur optimale de  $x_s$  minimise cette fonctionnelle  $\delta^2(x_s)$  et fournit un axe de symétrie effectif pour le profil. Cette méthode permet de comparer de manière robuste différentes conditions expérimentales, ou différents temps d'expansion, en s'affranchissant d'un ajustement arbitraire de centre.

*Effet de l'homogénéité de la tranche sélectionnée* Plus la densité atomique est homogène dans la tranche sélectionnée, plus l'expansion est asymétrique et restitue fidèlement la distribution de rapidité au point  $x_0$ . En effet, si  $\rho(x, \theta)$  est uniforme sur la largeur  $\ell$ , on obtient :

$$\Pi(\theta) \simeq \ell \rho(x_0, \theta) \Rightarrow \tau \tilde{n}(\tau\theta - x_0; \tau) \simeq \ell \rho(x_0, \theta), \quad (6.16)$$

ce qui permet d'accéder directement à la distribution locale, y compris à d'éventuelles discontinuités.

Deux stratégies permettent d'améliorer cette homogénéité :

- Diminuer la largeur  $\ell$  de la sélection,
- Augmenter le temps  $t$  de déformation du bord avant sélection, pour étendre la région d'intérêt spatialement.

Cependant, ces deux approches ont des limitations : une plus petite valeur de  $\ell$  réduit le nombre d'atomes sélectionnés, ce qui diminue le rapport signal/bruit, et des temps  $t$  trop longs font sortir le système du régime semi-infini, introduisant des effets de bord non désirés (voir Fig. [à insérer]).

*Limites sur le temps d'expansion* Allonger le temps d'expansion  $\tau$  permet d'approcher plus fidèlement le régime asymptotique  $\tau \rightarrow \infty$  où la correspondance avec  $\Pi(\theta)$  est exacte. Toutefois, cette expansion est limitée expérimentalement par la taille longitudinale du confinement 1D, de l'ordre de 1 mm, correspondant à la taille typique des triplets de microfils. Comme illustré en Fig. 6.3(b), le nuage atteint cette taille à  $\tau \sim 30$  ms, ce qui constitue une limite pratique. Par ailleurs, des simulations GHD (voir Ref. [?]) montrent que des temps significativement plus longs seraient nécessaires pour que  $\tau \tilde{n}$  converge véritablement vers  $\Pi(\theta)$ .

*Renforcer l'asymétrie observée* Enfin, une asymétrie plus marquée peut être obtenue en modifiant l'état initial du gaz. En particulier, une bipartition réalisée à partir d'un état initial plus excité (c'est-à-dire moins proche du fondamental) du côté gauche renforcerait le contraste entre les deux côtés. Cette stratégie permettrait d'amplifier la discontinuité attendue dans la distribution de rapidité, et donc dans le profil d'expansion.

*[Figure : asymétries observées pour différents états initiaux]*

## Résumé

Dans cette section, nous avons présenté un protocole permettant de sonder la distribution locale des quasi-particules dans un gaz unidimensionnel hors équilibre, en sélectionnant une tranche étroite après déformation du bord, puis en la laissant s'étendre librement. Cette procédure permet d'accéder indirectement à la distribution intégrée en rapidité  $\Pi(\theta)$  dans la tranche, et de tester les prédictions de la GHD sur la structure locale du facteur d'occupation  $\nu(x, \theta)$ .

L'analyse expérimentale révèle une forte asymétrie du profil d'expansion, signature d'une distribution de rapidité non thermique. La méthode de symétrisation introduite permet de quantifier cette asymétrie de manière robuste. Nous avons montré que l'homogénéité de la tranche sélectionnée, la durée d'expansion libre, ainsi que l'état initial du gaz influencent fortement l'observation de cette asymétrie.

Enfin, ces résultats confirment qualitativement les prédictions de la GHD dans le régime stationnaire autosimilaire, en particulier l'existence d'une discontinuité du côté du gaz initialement présent, tout en mettant en évidence les limitations expérimentales et les effets hors modèle — notamment les contraintes liées à la sélection spatiale et à la durée d'expansion.

Pour approfondir cette analyse, nous nous appuyons à présent sur des simulations numériques basées sur l'équation de GHD. Celles-ci permettent de modéliser la dynamique complète de la tranche sélectionnée, depuis la déformation du bord jusqu'à son expansion, et de confronter quantitativement les distributions mesurées aux prédictions théoriques.

## 6.3 Simulations numériques

Cette section présente en détail les étapes nécessaires à la résolution numérique de l'équation de GHD dans le cadre des simulations effectuées.

Dans un premier temps, nous explicitons le calcul du facteur d'occupation  $\nu(\theta)$  et de la densité de rapidité  $\rho(\theta)$  à l'équilibre thermique, obtenus à partir d'un couple  $(T, \mu)$  donné.

Nous décrivons ensuite l'évolution du système sous l'effet du potentiel de piégeage : en particulier, nous nous intéressons à la dynamique du contour délimitant la région occupée dans l'espace des phases  $(x, \theta)$ , en exploitant la conservation lagrangienne du facteur d'occupation.

La simulation permet alors de suivre la déformation du bord au cours du temps. Une fois ce bord suffisamment évolué, nous extrayons une tranche du système pour en simuler l'expansion.

Enfin, nous comparons la distribution de rapidité issue de cette expansion numérique avec celle mesurée expérimentalement, dans des conditions analogues.

### 6.3.1 Système homogène à l'équilibre thermique

Nous considérons d'abord un gaz unidimensionnel homogène infini, à l'équilibre thermique, caractérisé par un couple de paramètres thermodynamiques  $(T, \mu)$ . La thermodynamique de Bethe-Ansatz permet de décrire un tel système par une équation intégrale sur le poids/potentiel spectral  $w(\theta)$ , donnée par :

$$w(\theta) = \beta \left( \frac{1}{2} m \theta^2 - \mu \right), \quad (6.17)$$

où  $\beta = (k_B T)^{-1}$  est l'inverse de la température (en unités d'énergie). La résolution de cette équation donne accès au facteur d'occupation  $\nu_0(\theta)$ .

À partir de  $\nu_0(\theta)$ , les densités de quasi-particules  $\rho(\theta)$  et de niveaux disponibles  $\rho_s(\theta)$  sont obtenues par un processus de **habillage** (ou **dressing**) standard (voir section 2.1.3). Ces grandeurs sont ensuite utilisées pour calculer les observables physiques.

**Détermination du potentiel chimique à température fixée** Dans l'expérience, la quantité accessible est la densité linéique homogène  $n_0$ , par exemple  $n_0 = 56 \text{ } \mu\text{m}^{-1}$  (voir Fig. 6.3(a)). Afin de reproduire cette densité dans les simulations, nous fixons la température  $T$  (déterminée indépendamment dans l'expérience), puis nous ajustons la valeur du potentiel chimique  $\mu$  pour satisfaire la contrainte :

$$n_0 = \int \rho_0(\theta) d\theta. \quad (6.18)$$

Ce processus est effectué numériquement en résolvant les équations TBA pour différentes valeurs de  $\mu$  jusqu'à obtenir l'accord avec la densité cible. Dans notre cas, pour  $T = 560 \text{ nK}$ , nous obtenons  $\mu = 65 \text{ nK}$  comme valeur correspondant à la densité  $n_0 = 56 \text{ } \mu\text{m}^{-1}$ .

Les résultats de cette résolution sont illustrés en Fig. 6.4 :

- Le facteur d'occupation obtenu  $\nu_0(\theta)$  est représenté en (a).
- La densité spatiale correspondante, constante dans le cas homogène, est illustrée en (b).

- Le facteur  $\nu_0(\theta)$  est à nouveau tracé en (c), en complément pour lecture directe.

Dans ce régime homogène, la distribution est indépendante de la position, i.e.

$$\nu(x, \theta) = \nu_0(\theta), \quad \forall x, \quad (6.19)$$

comme visible en Fig. 6.4(a,c).

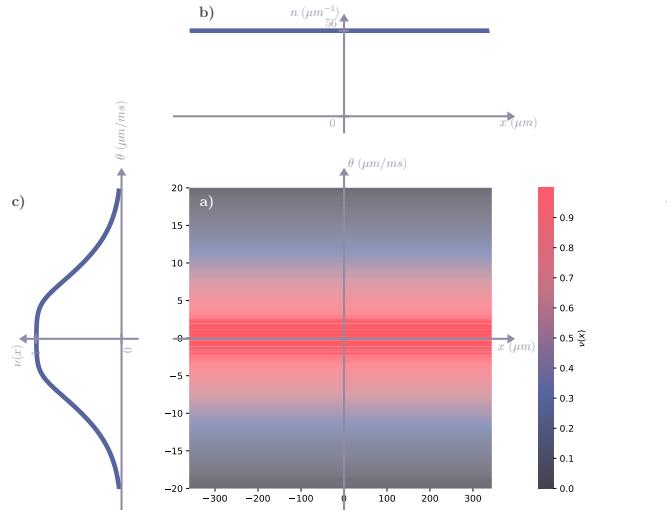


FIGURE 6.4 – a) Facteur d'occupation initial  $\nu(x, \theta) = \nu_0(\theta)$  correspondant à un état d'équilibre thermique à la température  $T = 560 \text{ nK}$ , pour une densité linéaire homogène  $n_0 = 56 \mu\text{m}^{-1}$ . Ces paramètres correspondent à une potentielles chimiques  $\mu = 65 \text{ nK}$ . b) Densité spatiale linéaire  $n(x) = \int \rho_{[\nu]}(x, \theta) d\theta$ , constante et égale à  $n_0 = 56 \mu\text{m}^{-1}$ . c) Facteur d'occupation  $\nu_0(\theta)$  correspondant à la distribution thermique illustrée en a).

### 6.3.2 Dynamique du contour dans l'espace des phases $(x, \theta)$ .

Une fois le facteur d'occupation initial  $\nu_0(\theta)$  déterminé, nous cherchons à décrire l'évolution temporelle de la région occupée dans l'espace des phases  $(x, \theta)$ . Cette région, notée  $\Gamma_t$ , est définie comme le support du facteur d'occupation  $\nu(x, \theta, t)$  : elle contient l'ensemble des points pour lesquels  $\nu$  est non nul à l'instant  $t$ .

**Interprétation lagrangienne et trajectoires caractéristiques :** Dans l'hydrodynamique généralisée, l'évolution de  $\nu$  est décrite par une équation de transport pur du type (6.5). Cette équation peut être interprétée selon une perspective **lagrangienne** : le facteur d'occupation  $\nu$  reste constant au cours du temps c'est à dire

$$\nu(x(t), \theta(t); t) = \nu(x(0), \theta(0); 0) \quad (6.20)$$

lorsqu'on suit les trajectoires  $(x(t), \theta(t))$  définies par :

$$\frac{d\nu}{dt}(x, \theta; t) = 0,$$

soit  $\partial_t \nu + \dot{x} \partial_x \nu = 0$  soit en identifiant dans (6.5) :

$$\partial_t \begin{pmatrix} x(t) \\ \theta(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v_{[\nu]}^{\text{eff}}(\theta(t)) \\ 0 \end{pmatrix} \text{ soit } \begin{cases} \frac{dx}{dt}(t) &= v_{[\nu]}^{\text{eff}}(\theta), \\ \theta(t) &= \theta(0) \equiv \theta. \end{cases} \quad (6.21)$$

Autrement dit, les quasi-particules de rapidité  $\theta$  se déplacent à la vitesse efficace  $v_{[\nu]}^{\text{eff}}$ , et leur répartition reste inchangée tout au long de leur trajectoire dans l'espace des phases. Cette conservation est analogue à une conservation lagrangienne classique, où l'on suit un élément de fluide individuellement.

**État initial en "patch" et Propagation du support .** Nous considérons un état initial de type « patch » : le facteur d'occupation  $\nu(x, \theta; 0)$  est égal à  $\nu_0(\theta)$  à l'intérieur d'une certaine région initiale  $\Gamma_0$ , et nul en dehors. Ce choix modélise une situation typique de type « front d'onde » avec un gaz localement homogène dans une portion de l'espace.

En suivant chaque point  $(x(t), \theta)$  de cette région selon l'équation (6.21), on détermine la région atteinte à l'instant  $t$ , notée  $\Gamma_t$ . Par construction, le facteur d'occupation reste constant le long de ces trajectoires d'après (6.20),  $\nu(x(t), \theta, t) = \nu(x(0), \theta, 0)$  soit :

$$\nu(x(t), \theta, t) = \nu_0(\theta). \quad (6.22)$$

Par conséquent, on peut écrire l'évolution du facteur d'occupation de manière explicite :

$$\nu(x, \theta, t) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } (x, \theta) \in \Gamma_t, \\ 0 & \text{sinon.} \end{cases} \quad (6.23)$$

Cette propriété est une conséquence directe du cadre intégrable sous-jacent et de la forme particulière de l'équation de GHD, qui assure que les caractéristiques  $(x(t), \theta)$  suivent une dynamique conservant localement l'occupation.

Enfin, notons que, dans ce cadre, la vitesse efficace  $v_{[\nu]}^{\text{eff}}(x, \theta, t)$  est fonctionnelle du facteur d'occupation *instantané*. Toutefois, dans les cas où  $\nu$  conserve sa structure initiale par blocs (comme ici avec un contour net), on peut exprimer cette vitesse uniquement à partir de  $\nu_0$  sur chaque trajectoire, ce qui permet de déterminer toute la dynamique sans recalculer le champ  $\nu$  à chaque pas de temps. Cette remarque est à la base des méthodes numériques efficaces employées dans nos simulations (voir section ??).

### 6.3.3 Simulation de la déformation du bord

Dans la configuration initiale correspondant à l'expérience de déformation du bord (Fig. 6.5), la région occupée par le gaz correspond à  $x > 0$ , avec un facteur d'occupation uniforme  $\nu(x, \theta; t=0) = \nu_0(\theta)$  pour  $x > 0$ , et nul pour  $x < 0$ . Le contour initial séparant ces deux domaines est donné par  $(x=0, \theta)$ . L'évolution de ce front peut être entièrement décrite à l'aide de l'équation de GHD, en supposant que le contour reste bijectif au cours du temps.

Nous paramétrons ce contour par une variable  $s$ , de sorte que le bord à l'instant  $t$  est donné par  $(x_b(s; t), \theta_b(s))$ , avec  $\theta_b(s)$  strictement croissante (i.e.  $(x_b(s; t), \theta_b(s)) \in \partial\Gamma_t$ ). La conservation lagrangienne du facteur d'occupation implique que la vitesse efficace  $v_{[\nu^*]}^{\text{eff}}(\theta_b(s))$  est indépendante du temps de déformation  $t$ . En dérivant (??), on obtient que chaque point  $(x_b(s; t), \theta_b(s))$  suit une trajectoire caractéristique associée à cette vitesse efficace :

$$x_b(s; t) = v_{[\nu^*]}^{\text{eff}}(\theta_b(s)) \cdot t,$$

où  $\nu^*(v, \theta)$  désigne le facteur d'occupation exprimé dans les variables autosimilaires, avec  $v = x/t$ . Le facteur d'occupation autosimilaire prend alors la forme (6.23) :

$$\nu^*(x_b(s; t)/t, \theta) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } \theta < \theta_b(s) \\ 0 & \text{sinon} \end{cases}, \quad \text{soit} \quad \nu^*(v, \theta) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } v < v_{[\nu^*]}^{\text{eff}}(\theta), \\ 0 & \text{sinon.} \end{cases} \quad (6.24)$$

La vitesse efficace  $v_{[\nu^*]}^{\text{eff}}(\theta)$  est déterminée par :  $v_{[\nu^*]}^{\text{eff}}(\theta) = \frac{\text{id}_{[\nu^*]}^{\text{dr}}(\theta)}{1_{[\nu^*]}^{\text{dr}}(\theta)}$ . À partir de la connaissance du contour  $(x_b(s; t), \theta_b(s))$ , on reconstruit le facteur d'occupation  $\nu(x, \theta; t)$  à l'aide de l'équation (6.24) (Fig. 6.5 (e) &(g)). On en déduit ensuite la densité totale de quasi-particules par :  $\rho_s(x, \theta; t) = \frac{\hbar}{m} \cdot 1_{[\nu]}^{\text{dr}}(\theta)$ ,  $\rho(x, \theta; t) = \nu(x, \theta; t) \cdot \rho_s(x, \theta; t)$ , puis la densité linéique :  $n(x, t) = \int \rho(x, \theta; t) d\theta$ . (Fig. 6.5 (e)&(f)).

Enfin, en fixant  $n_0 = 56 \mu\text{m}^{-1}$ , nous ajustons la température  $T$  des simulations GHD pour reproduire les données expérimentales de déformation du bord (Fig. 6.3). Cet ajustement donne  $T = 560 \text{nK}$ .

### 6.3.4 Simulation de l'expansion.

Après la déformation du bord, une sélection spatiale est réalisée pour isoler une tranche du gaz (voir Fig. 6.6(a)), que l'on laisse ensuite se dilater librement en une dimension pendant un temps  $\tau$ . Contrairement au cas de la déformation du bord, le contour de la région occupée dans  $(x, \theta)$  n'est plus bijectif ( $\partial\Gamma_t \ni (x, \theta) \mapsto \theta$  n'est pas injectif) : pour une position donnée de  $x$ , plusieurs rapidité  $\theta$  peuvent exister telles que  $(x, \theta)$  appartiennent au contour  $\partial\Gamma_t$  de la région occupée.

Pour surmonter cette difficulté, nous décomposons le contour en deux branches bijectives : le bord gauche  $(x_g(s; \tau), \theta_g(s))$  et le bord droit  $(x_d(s; \tau), \theta_d(s))$ . Cette décomposition garantit que sur chaque branche, la correspondance  $\theta \mapsto x$  est bijective. Le facteur d'occupation après un temps  $\tau$  est alors donné par (6.23) :

$$\nu(x(s; \tau), \theta) = \begin{cases} \nu_0(\theta) & \text{si } \theta \in [\theta_g(s), \theta_d(s)], \\ 0 & \text{sinon.} \end{cases} \quad (6.25)$$

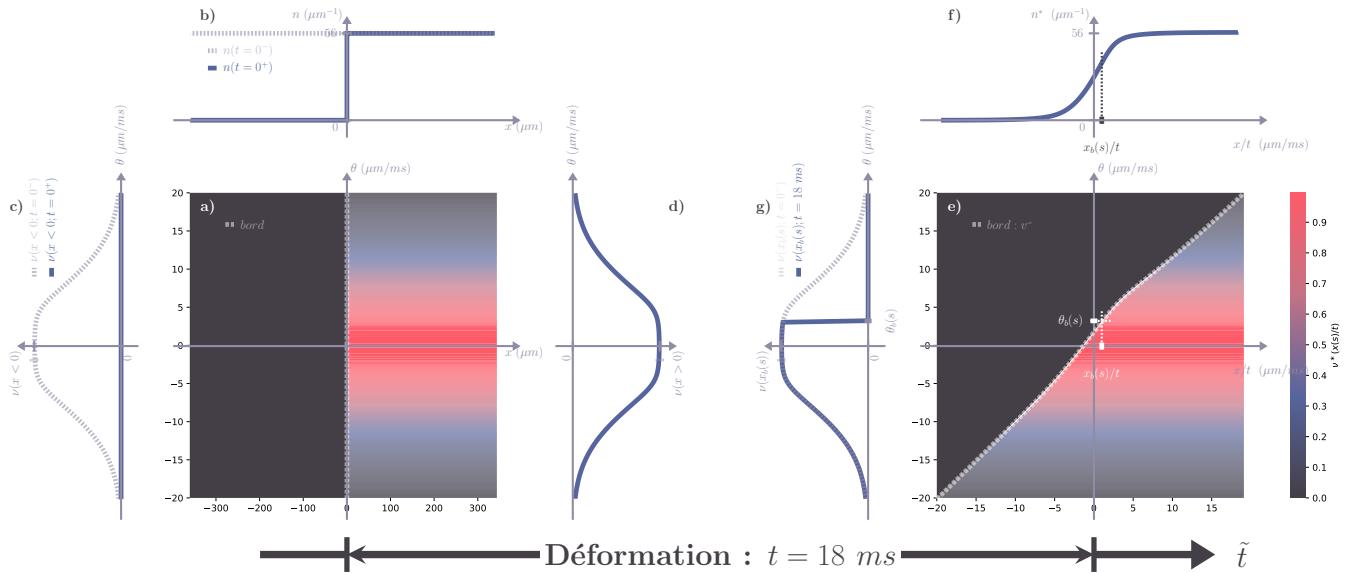


FIGURE 6.5 – (a) À l'instant  $t = 0^+$ , immédiatement après le « quench bipartite » en  $x = 0$ , le facteur d'occupation est donné par  $\nu(x, \theta; t = 0^+) = \nu_0(\theta)$  pour  $x > 0$  et est nul pour  $x < 0$ . Le bord initial représenté en tirets par l'ensemble des points  $(x_b(s; t = 0^+) = 0, \theta(s; t = 0^+))$ . (b) Densité spatiale linéique  $n(x)$  : en pointillés,  $n(x; t = 0^-) = \int \rho(x, \theta; t = 0^-) d\theta = n_0 = 56 \mu\text{m}^{-1}$  juste avant le quench ; en ligne pleine,  $n(x; t = 0^+) = n_0$  pour  $x > 0$  et 0 pour  $x < 0$ . (c) À gauche de la coupure ( $x < 0$ ) : en pointillés,  $\nu(x, \theta; t = 0^-) = \nu_0(\theta)$  ; en ligne pleine,  $\nu(x, \theta; t = 0^+) = 0$ . (d) À droite de la coupure ( $x > 0$ ), le facteur d'occupation reste inchangé :  $\nu(x, \theta; t = 0^+) = \nu_0(\theta)$ . (e) À l'instant  $t = 18 \text{ ms}$ , après l'évolution balistique post-quench, le facteur d'occupation est donné par  $\nu^*(x_b(s; t)/t, \theta) = \nu_0(\theta)$  pour  $\theta < \theta_b(s; t)$ , et nul pour  $\theta > \theta_b(s; t)$ , résolvant l'équation (6.9), pour  $t > 0$ .  $\nu(x(s; t), \theta(s; t)) (= \nu^*(x(s; t)/t, \theta(s; t)))$  est invariant de la déformation ie de  $t > 0$ . Le bord représenté en tirets par l'ensemble des points  $(x_b(s; t)/t, \theta(s; t))$ . Étant donné que la coupure initiale est en  $x = 0$  et que l'évolution du bord est balistique, cette courbe résoud  $v_{[\nu^*(x(s; t)/t, \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta(s; t)) = x(s; t)/t = v(s)$  (6.5). (f) Densité spatiale  $n^*(x/t)$  en régime hydrodynamique (scaling). (g) Pour les atomes à droite de la coupure : en pointillés,  $\nu^*(x_b(s; t)/t, \theta) = \nu_0(\theta)$  ; en ligne pleine,  $\nu^*(x_b(s; t)/t, \theta) = \nu_0(\theta)$  pour  $\theta < \theta_b(s; t)$  et nul pour  $\theta > \theta_b(s; t)$ . Le raisonnement est similaire pour les atomes à gauche de la coupure.

La vitesse efficace dépend désormais explicitement du temps  $\tau$  et de la position, puisqu'elle est fonction du facteur d'occupation local :

$$v_{[\nu(x(s; \tau), \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta(s)),$$

Pour résoudre numériquement (??) on est ici obligé d'induire des pas de temps  $d\tau$  :

$$x(\tau + d\tau) = x(\tau) + v_{[\nu(x(s; \tau), \cdot)]}^{\text{eff}}(\theta(s))d\tau.$$

En suivant l'évolution de chaque point du contour via cette vitesse, on reconstruit la densité spatiale  $n(x, \tau)$ , à comparer aux données expérimentales (Fig. 6.6(f)).

**Détermination de la taille de la tranche  $\ell$ .** Les simulations d'expansion conservent le nombre de particules à mieux que 3%. Comme mentionné précédemment, lors de l'expérience, nous avons enregistré la position du centre de la tranche  $x_0$ , mais pas sa largeur  $\ell$ . Nous avons donc choisi d'ajuster  $\ell$  de manière à ce qu'après expansion unidimensionnelle, le nombre total de particules prédit par les simulations coïncide avec celui mesuré expérimentalement dans la Fig. 6.7(b).

Une première simulation est réalisée avec la température  $T = 560 \text{ nK}$ , obtenue précédemment par ajustement sur la déformation du bord. Pour reproduire correctement le nombre total de particules après une expansion unidimensionnelle de durée  $\tau = 30 \text{ ms}$ , la largeur de la tranche doit être fixée à  $\ell = 24 \mu\text{m}$ .

Cette expansion unidimensionnelle est modélisée en supposant que le facteur d'occupation  $\nu(x, \theta)$  est conservé localement au sein de la tranche sélectionnée. La figure 6.6 illustre les différentes étapes de cette procédure. Dans un premier temps, la tranche est extraite du bord du système, tel qu'il a évolué jusqu'à l'instant  $t = 18 \text{ ms}$  dans le piége. L'évolution unidimensionnelle à partir de cette condition initiale repose sur le transport lagrangien du bord dans l'espace des phases  $(x, \theta)$ , en l'absence de piégeage.

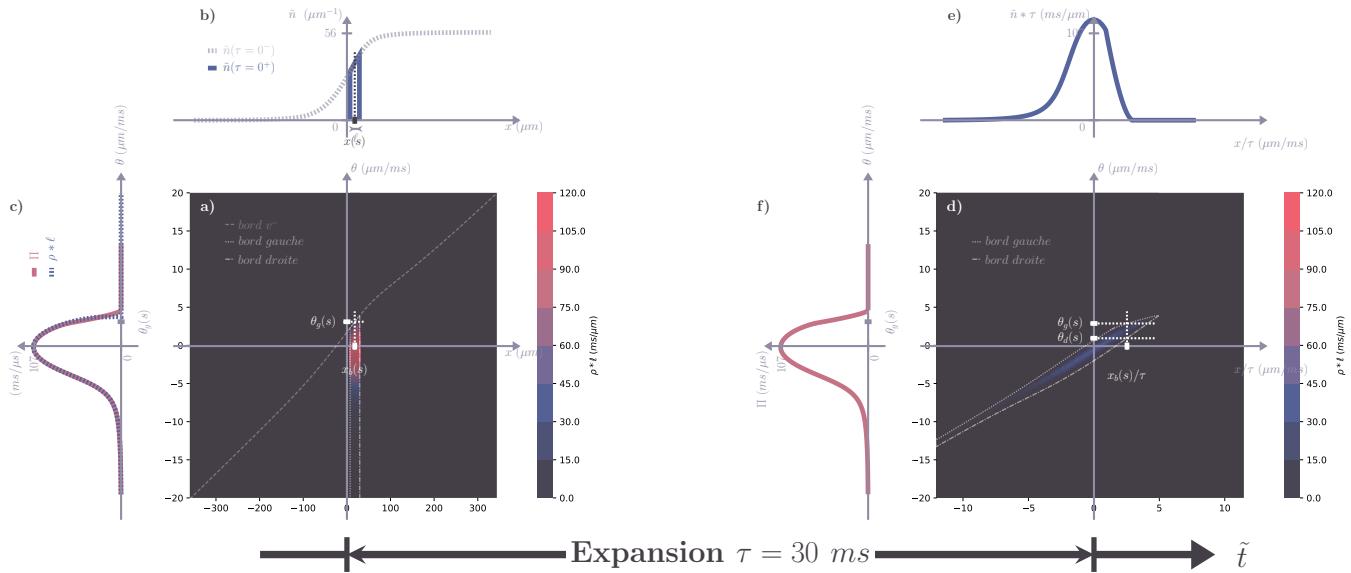


FIGURE 6.6 – (a) À l'instant  $\tau = 0^+$ , immédiatement après la sélection de la tranche centrée en  $x = x_0$  et de largeur  $\ell$ , la distribution de rapidité localement résolue est donnée par  $\rho(x, \theta; \tau = 0^+) = \nu(x, \theta; t = 18 \text{ ms}) \rho_s(x, \theta; t = 18 \text{ ms})$  pour  $|x - x_0| < \ell/2$ , et est nulle pour  $|x - x_0| > \ell/2$ . Le bord gauche immédiatement après la sélection est représenté en pointillés par l'ensemble des points  $(x_g(s; \tau = 0^+), \theta_g(s; \tau = 0^+))$ , et le bord droit en tiret-point par l'ensemble des points  $(x_d(s; \tau = 0^+), \theta_d(s; \tau = 0^+))$ . Le bord complet est donc la concaténation de ces deux ensembles. (b) Densité linéaire spatiale  $\tilde{n}(x)$  : en pointillés,  $n(x; t = 18 \text{ ms})$  juste avant la sélection ; en ligne pleine,  $\tilde{n}(x; \tau = 0^+)$ , égal à  $n(x; t = 18 \text{ ms})$  pour  $|x - x_0| < \ell/2$  et nul ailleurs. (c) Distribution de rapidité après sélection,  $\Pi(\theta) = \int \rho(x, \theta; \tau) dx$ , invariante sous l'évolution unidimensionnelle, représentée en rouge. La distribution localement résolue en  $x_b(s; \tau = 0^+)$ ,  $\rho(x_b(s; \tau = 0^+), \theta; \tau = 0^+)$ , est représentée en pointillés. Cette distribution est localement conservée, i.e.,  $\rho(x(s; \tau), \theta(s; \tau))$  reste inchangée au cours de l'évolution unidimensionnelle, indépendamment de  $\tau$ . (e) Distribution localement résolue  $\rho(x, \theta; \tau = 30 \text{ ms})$  après une évolution unidimensionnelle de 30 ms. Le bord gauche est représenté en pointillés par les points  $(x_g(s; \tau = 30 \text{ ms}), \theta(s; \tau = 30 \text{ ms}))$ , et le bord droit en tiret-point par  $(x_d(s; \tau = 30 \text{ ms}), \theta(s; \tau = 30 \text{ ms}))$ . (f) Densité spatiale  $\tilde{n}(x; \tau = 30 \text{ ms})$ . (g) Distribution de rapidité  $\Pi(\theta)$  après la sélection (identique à celle de (c)).

### 6.3.5 Comparaison aux données expérimentales et discussion

Nous comparons dans cette section les profils de densité obtenus par simulation GHD à ceux mesurés expérimentalement après expansion d'une tranche extraite du bord du système.

La Fig. 6.7(a) montre le profil d'expansion simulé à partir d'un état initial à température  $T = 560 \text{ nK}$ , déterminée indépendamment par ajustement sur la déformation du bord (cf. Fig. 6.3). Le profil présente une forte asymétrie caractéristique, avec un bord droit abrupt et une densité qui s'annule au-delà d'une certaine position. Toutefois, cette chute est moins abrupte que celle de la distribution locale des rapidités  $\rho(x, \theta)$  au centre de la tranche. Deux effets principaux expliquent cet élargissement :

- (i) La distribution de rapidité n'est pas homogène dans la tranche, si bien que la distribution intégrée  $\Pi(\theta) = \int \rho(x, \theta) dx$  diffère de  $\ell \rho(x, \theta)$ , comme visible sur la Fig. 6.7(a), ligne pleine versus pointillée ;
- (ii) Le temps d'expansion  $\tau = 30 \text{ ms}$  est fini, de sorte que la densité spatiale observée  $\tilde{n}(x, \tau)$  diffère de la transformation directe  $\Pi((x - x_0)/\tau)$ , comme le montre la comparaison entre les courbes rouge et marron dans la même figure.

La Fig. 6.7(b) compare la densité simulée à  $T = 560 \text{ nK}$  avec les données expérimentales. Bien que la forme générale du profil soit qualitativement bien reproduite, des écarts significatifs apparaissent, en particulier autour de  $x \simeq \pm 350 \mu\text{m}$ , et jusqu'à 25% dans la région centrale.

Afin d'améliorer cet accord, nous avons traité la température  $T$  de l'état initial comme un paramètre libre, conjointement à la largeur de tranche  $\ell$ . L'ajustement donne une température apparente de  $T = 1550 \text{ nK}$ , représentée par la ligne magenta dans la Fig. 6.7(b). Cette valeur permet de mieux reproduire le profil d'expansion, en particulier dans les régions périphériques.

Cependant, le profil au bord correspondant à cette température, présenté en Fig. 6.3(a), est incompatible avec les observations expérimentales. En particulier, la courbure du bord simulé à cette température est beaucoup plus

prononcée que celle mesurée. Ceci suggère que l'ajustement par température libre masque d'autres effets physiques non pris en compte dans le modèle.

Une analyse plus fine du profil expérimental révèle la présence de queues asymétriques à droite, absentes des prédictions GHD à l'échelle d'Euler. Ces queues pourraient résulter de phénomènes hors du cadre du modèle, notamment :

- **Effets de sélection de tranche** : le faisceau de poussée utilisé pourrait chauffer localement les atomes en bordure, entraînant des distributions de rapidité plus étendues que prévu.
- **Effets diffusifs** : dans les régions de forts gradients, notamment au bord du gaz, des termes de diffusion (omnis présents dans la GHD à l'échelle d'Euler) pourraient devenir significatifs. De telles corrections ont été proposées récemment pour modéliser la GHD au-delà de l'approximation eulérienne.

En résumé, bien que la GHD reproduise globalement la forme du profil d'expansion, des écarts importants subsistent. Leur origine semble liée à des effets microscopiques non capturés par la description eulérienne — en particulier la dynamique hors équilibre aux bords — soulignant l'intérêt d'une extension du modèle pour mieux décrire ces régimes.

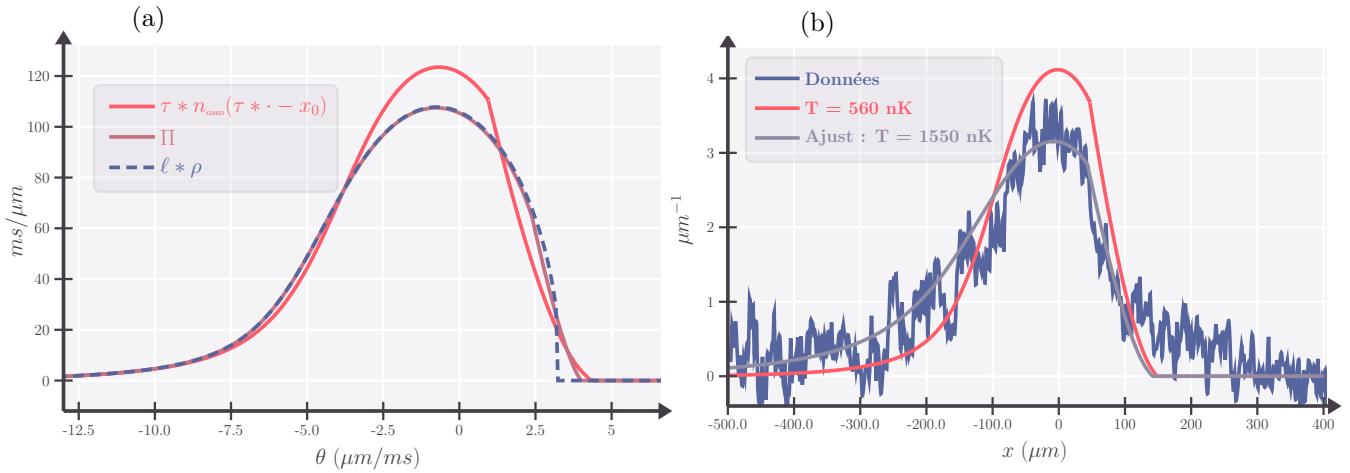


FIGURE 6.7 – (a) *Profil de densité après expansion de la tranche : effets de la largeur finie et du temps d'expansion fini.* Courbe orange : profil obtenu par simulation GHD après expansion pendant  $\tau = 30$  ms, avec  $T = 560$  nK. Courbe marron : distribution asymptotique  $\Pi((x - x_0)/\tau)/\tau$ . Courbe pointillée noire : approximation  $\ell\rho(x_0, (x - x_0)/\tau)/\tau$  dans le cas d'une tranche étroite. (b) *Comparaison aux données expérimentales.* En bleu : profil expérimental après expansion pendant  $\tau = 30$  ms. En orange : simulation GHD avec  $T = 560$  nK. En magenta : ajustement du profil expérimental donnant  $T = 1550$  nK.

## Résumé

Cette section a détaillé la mise en œuvre des simulations numériques basées sur l'hydrodynamique généralisée (GHD), permettant de modéliser finement la dynamique du système dans les régimes explorés expérimentalement.

Nous avons d'abord établi l'état initial du gaz à l'équilibre thermique, en déterminant les distributions  $\nu(\theta)$  et  $\rho(\theta)$  à partir de la densité et de la température expérimentales. En exploitant la conservation lagrangienne du facteur d'occupation, nous avons ensuite simulé la déformation du bord dans le piégeage, puis l'expansion unidimensionnelle d'une tranche extraite de ce bord.

Les simulations reproduisent qualitativement les principaux traits observés expérimentalement, notamment l'asymétrie du profil d'expansion et la chute abrupte du bord droit. Cependant, des écarts significatifs subsistent, notamment dans les régions périphériques et dans la forme fine des profils. Ces différences soulignent les limites du modèle à l'échelle d'Euler, et suggèrent que des effets hors modèle — tels que la sélection de tranche, le chauffage local, ou des corrections diffusives — peuvent jouer un rôle non négligeable.

Ces résultats confirment la pertinence de la GHD pour décrire la dynamique collective d'un gaz unidimensionnel hors équilibre, tout en ouvrant la voie à des extensions du modèle pour capturer des effets plus fins, au-delà de l'approximation hydrodynamique idéale.

## Conclusion du chapitre

Ce chapitre a présenté une exploration conjointe expérimentale et théorique de la dynamique hors équilibre d'un gaz unidimensionnel de bosons, initiée par une coupure bipartite. Ce protocole génère un état initial présentant une

discontinuité macroscopique de densité, dont l'évolution constitue une réalisation physique du problème de Riemann quantique.

L'analyse repose sur la *Théorie Hydrodynamique Généralisée* (GHD), cadre théorique récent permettant de décrire, à l'échelle d'Euler, la relaxation déterministe de systèmes quantiques intégrables. Nous avons montré que la GHD permet non seulement de prédire les profils de densité issus de la dynamique balistique du gaz, mais également de modéliser la distribution locale des quasi-particules, accessibles via un protocole de sélection spatiale.

Les mesures expérimentales, validées par des simulations numériques basées sur la GHD, confirment l'existence d'une structure auto-similaire de la dynamique, ainsi que l'asymétrie caractéristique des distributions de rapidité hors équilibre. Les écarts résiduels entre théorie et expérience soulignent la nécessité de développer des extensions de la GHD, intégrant des effets hors d'équilibre plus subtils, tels que la diffusion, le chauffage local ou les défauts de sélection.

Ainsi, ce travail établit une correspondance quantitative entre un cadre mathématique hydrodynamique issu de l'intégrabilité quantique et des observations expérimentales fines, consolidant la GHD comme un outil efficace pour décrire la relaxation déterministe de systèmes quantiques unidimensionnels, et ouvrant des perspectives pour explorer les limites de cette approche dans des régimes plus complexes.

.....



# Chapitre 7

## Mise en place d'un confinement longitudinale dipolaire

### Contents

---

|            |   |           |
|------------|---|-----------|
| <b>6.1</b> | <b>Dynamique balistique d'un gaz 1D après une coupure bipartite</b> | <b>73</b> |
| 6.1.1      | Préparation expérimentale et protocole de coupure                   | 73        |
| 6.1.2      | Cadre de la GHD et dynamique balistique et                          | 74        |
| 6.1.3      | Validation expérimentale de la dynamique hydrodynamique             | 76        |
| <b>6.2</b> | <b>Sondre la distribution locale des rapidités</b>                  | <b>78</b> |
| 6.2.1      | Sélection d'une tranche localisée après déformation du bord         | 78        |
| 6.2.2      | Expansion de la tranche et observation d'une asymétrie              | 79        |
| <b>6.3</b> | <b>Simulations numériques</b>                                       | <b>81</b> |
| 6.3.1      | Système homogène à l'équilibre thermique                            | 81        |
| 6.3.2      | Dynamique du contour dans l'espace des phases $(x, \theta)$ .       | 82        |
| 6.3.3      | Simulation de la déformation du bord                                | 83        |
| 6.3.4      | Simulation de l'expansion.  | 83        |
| 6.3.5      | Comparaison aux données expérimentales et discussion                | 85        |

---

### Introduction

Dans cette section, nous présentons l'implémentation expérimentale et théorique d'un piégeage dipolaire dans le bleu, permettant de confiner des atomes de rubidium froids à l'aide de deux barrières de potentiel. Contrairement au cas plus standard du piégeage rouge, où les atomes sont attirés vers les maxima d'intensité, un piégeage dans le bleu ( $\Delta > 0$ ) repousse les atomes vers les minima d'intensité lumineuse, créant ainsi des barrières efficaces.

Le formalisme utilisé repose sur une description quantique du couplage dipolaire entre un champ laser classique quasi-monochromatique et un atome à deux niveaux. Nous déduisons l'Hamiltonien effectif en seconde quantification sans faire appel à des transformations de jauge. L'objectif est d'obtenir une expression exploitable pour le potentiel optique ressenti par les atomes dans le régime de grand désaccord.

*[Insérer ici un schéma des niveaux d'énergie du Rubidium (transitions D1 et D2, base fine)]*

### 7.1 Transformation de jauge et simplification du Hamiltonien

**Cadre sans potentiel vecteur.** Soit une particule de masse  $m$  couplée à un champ électromagnétique. Dans une jauge  $\mathcal{J} \equiv (\vec{A}, \Phi)$ , le quadrvecteur potentiel s'écrit  $A^\mu = \{A^0 \equiv \Phi/c, A^i \equiv \vec{A}\}$ . Si l'on définit la dérivée covariante comme  $\mathcal{D}_\mu = \partial_\mu + \frac{iq}{\hbar} A_\mu = \{\mathcal{D}_t \equiv \partial_t + \frac{iq}{\hbar} \Phi, \vec{\mathcal{D}} = \vec{\nabla} - \frac{iq}{\hbar} \vec{A}\}$ , l'équation de Schrödinger régissant l'évolution de la fonction d'onde  $|\psi\rangle$  prend la forme manifestement invariante :

$$i\hbar \mathcal{D}_t |\psi\rangle = \frac{1}{2m} \left( \frac{\hbar}{i} \vec{\mathcal{D}} \right)^2 |\psi\rangle, \quad \text{soit} \quad i\hbar \partial_t |\psi\rangle = H_{\mathcal{J}} |\psi\rangle, \quad \text{avec} \quad H_{\mathcal{J}} = \frac{1}{2m} (\vec{P} - q\vec{A})^2 + q\Phi$$

**Hamiltonien simplifié.** Dans une autre jauge  $\mathcal{J}'$ , le potentiel s'écrit  $A'^\mu = \{\Phi'/c, \vec{A}'\}$  avec  $A'_\mu = A_\mu - \partial_\mu \chi$ , où  $\chi$  est une fonction scalaire dépendant de l'espace et du temps. Un argument rapide pour garantir que cette transformation conserve les équations de Maxwell est que le tenseur électromagnétique  $F_{\mu\nu} = \partial_\mu A_\nu - \partial_\nu A_\mu$  est invariant par changement de jauge. Dans cette nouvelle jauge, la dérivé corariante s'écrit  $D'_\mu = \partial_\mu + \frac{iq}{\hbar} A'_\mu = \{D'_t \equiv \partial_t + \frac{iq}{\hbar}(\Phi - \partial_t \chi), \vec{D}' \equiv \vec{\nabla} - \frac{iq}{\hbar}(\vec{A} + \vec{\nabla} \chi)\}$ , l'équation de Schrödinger s'écrit

$$i\hbar D'_t |\psi'\rangle = \frac{1}{2m} \left( \frac{\hbar}{i} \vec{D}' \right)^2 |\psi'\rangle, \text{ soit } i\hbar \partial_t |\psi'\rangle = H_{\mathcal{J}'} |\psi'\rangle, \text{ avec } H_{\mathcal{J}'} = -q\partial_t \chi + \tilde{H}_{\mathcal{J}},$$

avec  $|\psi'\rangle = \hat{T}_\chi(t) |\psi\rangle$ ,  $\hat{T}_\chi(t) \equiv \exp\left(\frac{iq}{\hbar} \chi(\vec{R}, t)\right)$  et  $\tilde{H}_{\mathcal{J}} = \hat{T}_\chi H_{\mathcal{J}} \hat{T}_\chi^\dagger = \frac{1}{2m}(\vec{P} - q(\vec{A} + \vec{\nabla} \chi))^2 + q\Phi$ . Je choisis  $\chi = -\vec{R} \cdot \vec{A}$  (ie  $\mathcal{J}' \equiv (\vec{A})$ ).  $\hat{T}_\chi(t)$  devient un opérateur translation de  $iq\vec{A}$  dans l'espace des impulsion, et l'opérateur champs électrique transverse étant  $\vec{E}_\perp = -\partial_t \vec{A}$ . L'Hamiltonien  $H_{\mathcal{J}'}$  devient :

$$\hat{H}_{\mathcal{J}'} = \tilde{H}_{\mathcal{J}} + \hat{H}_{\text{int}},$$

avec  $\tilde{H}_{\mathcal{J}} = \frac{1}{2m} \vec{P}^2 + q\Phi$ . L'opérateur de couplage atome-rayonnement quantifié est donné par :  $\hat{H}_{\text{int}} = -\vec{D} \cdot \vec{E}_\perp$ , où  $\vec{D}$  est l'opérateur de moment dipolaire électrique, défini par :  $\vec{D} = q\vec{R}$ .

**Conclusion – Simplification par transformation de jauge** La transformation de jauge que nous avons appliquée permet de travailler dans un cadre où le **potentiel vecteur** est nul. Dans cette jauge particulière, le Hamiltonien du système est considérablement simplifié, car le couplage au champ électromagnétique ne se fait plus par le terme de couplage minimal  $(\vec{P} - q\vec{A})^2$ , mais uniquement à travers un **potentiel scalaire effectif**.

Cette simplification rend l'analyse théorique plus accessible et facilite l'interprétation physique du rôle du champ électromagnétique, en le ramenant à une simple modulation de l'énergie potentielle.

## 7.2 Potentiel Dipolaire d'un atome à deux niveaux - généralité

### 7.2.1 Introduction.

Un atome neutre placé dans un champ électrique  $\vec{E}_\perp$  développe un moment dipolaire induit  $\vec{D}(t)$ . Si le champ varie lentement devant la dynamique interne de l'atome, le moment dipolaire reste aligné avec la composante transverse du champ,  $\vec{E}_\perp(t)$ , et l'énergie potentielle d'interaction s'écrit  $\hat{H}_{\text{int}}(t) = -\vec{D}(t) \cdot \vec{E}_\perp(t)$ .

Dans cette configuration, l'énergie potentielle est minimale là où l'intensité du champ est maximale. L'atome est alors attiré vers les régions de forte intensité du champ électrique : on parle de *piège dipolaire optique*, ou encore de *pince optique*.

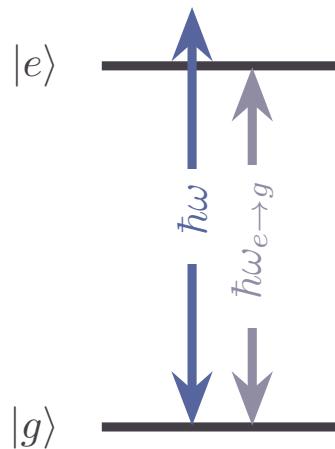


FIGURE 7.1 – Structure à deux niveaux :  $|g\rangle$  pour l'état fondamental ("ground") et  $|e\rangle$  pour l'état excité ("excited"). La différence d'énergie entre les deux niveaux, notée  $\hbar\omega_{e \rightarrow g}$ , est représentée, ainsi que la transition induite par le couplage laser de fréquence  $\omega$ . Dans cet exemple, la transition est dans le bleu.

### 7.2.2 Système à deux niveaux et interaction avec le champ.

Considérons un atome modélisé par deux états, le fondamental  $|g\rangle$  d'énergie  $\hbar\omega_g$  et l'excité  $|e\rangle$  d'énergie  $\hbar\omega_e$ , couplés par le champ électrique  $\vec{E}_\perp(\vec{r}, t) = \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}) \cos(\omega t)$ . Le champ laser est loin de la résonance avec l'état excité  $|e\rangle$ , c'est-à-dire que le désaccord  $\Delta = \omega - \omega_{e \rightarrow g}$  (avec la fréquence de transition  $\omega_{g \rightarrow e} = \omega_e - \omega_g$ ) est grand comparé à la fréquence de Rabi définissant le couplage entre le dipôle et le champ

$$\Omega(\vec{r}) = -\langle e | \vec{D} \cdot \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}) | g \rangle / \hbar = -\vec{d}_{g \leftrightarrow e} \cdot \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}) / \hbar,$$

avec  $\vec{d}_{g \leftrightarrow e} = \langle e | \vec{D} | g \rangle$  l'élément de matrice dipolaire réel entre  $|g\rangle$  et  $|g\rangle$ .

*[Insérer ici un schéma des niveaux d'énergie du Rubidium (transitions D1 et D2, base fine)]*

### 7.2.3 Interprétation du traitement du second ordre : transition virtuelle et origine du potentiel dipolaire (AC-Stark)

**Transition virtuelle et suppression des transitions réelles.** Lorsque le champ laser est fortement dé-tuné par rapport à la résonance atomique, c'est-à-dire que le désaccord  $\Delta = \omega - \omega_{g \rightarrow e}$  vérifie  $|\Delta| \gg \Gamma$ , l'excitation réelle de l'atome devient négligeable. En effet, le paramètre  $\Gamma$  désigne la *largeur naturelle* de la transition  $|e\rangle \rightarrow |g\rangle$ , c'est-à-dire le taux d'émission spontanée d'un photon par un atome excité. Elle est liée à la durée de vie  $\tau$  de l'état  $|e\rangle$  par  $\Gamma = 1/\tau$ , et dans le cas d'une transition dipolaire électrique peut être calculée à partir de l'électrodynamique quantique selon la formule :

$$\Gamma = \frac{\omega_{e \rightarrow g}^3}{3\pi\varepsilon_0\hbar c^3} |\vec{d}_{e \leftrightarrow g}|^2, \quad (7.1)$$

où  $\varepsilon_0$  est la permittivité du vide, et  $c$  la vitesse de la lumière.

La probabilité d'exciter réellement l'atome vers l'état  $|e\rangle$  devient négligeable : le champ ne peut pas induire une véritable transition  $|g\rangle \rightarrow |e\rangle$ .

**Effet de second ordre : origine du potentiel dipolaire.** Toutefois, même si le champ laser ne permet pas de peupler réellement l'état excité, il peut induire des transitions *virtuelles* via l'interaction dipolaire  $\hat{H}_{\text{int}}$ . Le système passe temporairement par l'état  $|e\rangle$  sans s'y stabiliser :

$$|g\rangle \xrightarrow{\hat{H}_{\text{int}}} |e\rangle \xrightarrow{\hat{H}_{\text{int}}} |g\rangle,$$

Ce processus modifie l'énergie propre de l'état  $|g\rangle$ , générant un **décalage AC-Stark**, interprété comme un *potentiel dipolaire*.

Ce phénomène s'interprète naturellement comme un effet de second ordre en théorie des perturbations indépendantes du temps. La correction d'énergie associée à l'état  $|g\rangle$  s'écrit :

$$\delta E_g^{(2)} = \frac{|\langle e | \hat{H}_{\text{int}} | g \rangle|^2}{\hbar\Delta}. \quad (7.2)$$

Cette correction est responsable de l'apparition d'un potentiel effectif ressenti par l'atome, appelé *potentiel dipolaire optique*.

#### Analyse perturbative à différents ordres :

- **Ordre 0** — énergie non perturbée : L'atome est dans l'état fondamental  $|g\rangle$ . Son énergie propre est simplement :

$$E_g^{(0)} = E_g.$$

- **Ordre 1** — pas de correction diagonale :

Dans l'approximation des grandes longueurs d'onde  $\lambda \gg \langle \vec{r} \rangle$ , c'est-à-dire lorsque la longueur d'onde du champ laser est grande devant la taille de l'atome, l'interaction lumière-matière se décrit par le *Hamiltonien dipolaire électrique*. Dans ce cadre, la correction d'énergie au premier ordre est donnée par :

$$\delta E_g^{(1)} = \langle g | \hat{H}_{\text{int}} | g \rangle.$$

Or, pour un champ oscillant typiquement de la forme  $\vec{E}_\perp(t) = \frac{1}{2}\vec{\mathcal{E}}e^{-i\omega t} + \text{c.c.}$ , ce terme est rapide et oscille à la fréquence du laser. De plus, dans une base d'états propres de parité définie (comme c'est le cas pour les niveaux atomiques), l'opérateur  $\vec{D}$  étant de parité impaire, son **élément diagonal est nul** :

$$\langle g | \vec{D} | g \rangle = 0 \quad \Rightarrow \quad \langle g | \hat{H}_{\text{int}} | g \rangle = 0.$$

Ainsi, non seulement  $\delta E_g^{(1)}(t) \sim \cos(\omega t)$  est une oscillation à haute fréquence, mais sa moyenne temporelle est aussi nulle :

$$\langle \delta E_g^{(1)} \rangle_t = 0.$$

Par conséquent, il n'y a **aucun décalage d'énergie net à l'ordre 1** : c'est uniquement à l'ordre 2 que l'interaction induit un potentiel stationnaire, correspondant au déplacement AC-Stark.

- **Ordre 2** — transition virtuelle : On applique alors la théorie des perturbations au second ordre, ce qui donne la correction :

$$\delta E_g^{(2)} = \frac{|\langle e | \hat{H}_{\text{int}} | g \rangle|^2}{\hbar\Delta}, \quad (7.3)$$

Cette correction donne lieu à un *potentiel effectif* ressenti par l'atome dans son état fondamental, appelé **potentiel dipolaire optique**.

#### 7.2.4 Expression explicite du potentiel dipolaire

*Champ électrique appliqué.* On considère un champ électrique de la forme :

$$\vec{E}_\perp(\vec{r}, t) = \frac{1}{2}\vec{\mathcal{E}}(\vec{r})e^{-i\omega t} + \text{c.c.}, \quad \text{avec } \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}) = \mathcal{E}(\vec{r})\vec{u} \quad (7.4)$$

où  $\vec{u}$  est un vecteur de polarisation unitaire, et  $\mathcal{E}(\vec{r})$  est l'amplitude complexe spatiale du champ.

**Potentiel dipolaire**. La correction d'énergie à l'ordre 2 s'écrit alors :

$$U_{\text{dip}}(\vec{r}) = \delta E_g^{(2)} = \frac{\hbar\Omega^2(\vec{r})}{4\Delta}, \quad (7.5)$$

et en exprimant la fréquence de Rabi  $\Omega$  via  $\Gamma$  et  $I_{\text{sat}}$ , on obtient la forme opérationnelle suivante du potentiel :

$$U_{\text{dip}}(\vec{r}) = \frac{\hbar\Gamma^2}{8I_{\text{sat}}} \cdot \frac{I(\vec{r})}{\Delta}, \quad (7.6)$$

où :  $I(\vec{r}) = \frac{1}{2}\varepsilon_0c|\vec{\mathcal{E}}(\vec{r})|^2$  est l'intensité locale du champ laser et  $I_{\text{sat}} = \frac{\hbar\omega_{e \rightarrow g}^3\Gamma}{12\pi c^2}$  est l'intensité de saturation.

Cette forme montre que le potentiel dipolaire est proportionnel à l'intensité lumineuse locale.

Ce potentiel permet de décrire le confinement des atomes dans des régions où  $I(\vec{r})$  est élevé (ou faible, selon le signe de  $\Delta$ ), formant ainsi des barrières optiques contrôlables avec une résolution sub-micronique.

*Conditions de validité.* Les expressions (7.5) et (7.6) pour le potentiel dipolaire sont obtenues sous les hypothèses suivantes, qui assurent la validité du modèle à deux niveaux et du traitement perturbatif :

- **Réduction à un sous-espace résonant** : le champ est quasi-résonant avec une seule transition atomique, ce qui suppose que le désaccord est faible devant les fréquences optiques impliquées, i.e.  $|\Delta| \ll \omega, \omega_{g \rightarrow e}$ . Cela permet de restreindre le système à deux niveaux et d'ignorer les autres transitions dipolaires.
- **Régime de grand désaccord en fréquence (large détuning)** : lorsque  $|\Delta| \gg \Gamma$ , c'est-à-dire lorsque le désaccord est grand devant la largeur naturelle de la transition, les excitations réelles vers l'état excité sont fortement supprimées. L'interaction lumière-matière peut alors être traitée en perturbation du second ordre : l'atome reste majoritairement dans son état fondamental, et l'effet du champ lumineux se manifeste sous la forme d'un potentiel effectif induit par des couplages virtuels.
- **Régime de faible saturation** : on suppose que la fréquence de Rabi  $\Omega$  est beaucoup plus faible que le désaccord, i.e.  $\Omega \ll |\Delta|$ . Cette condition garantit que la population de l'état excité reste négligeable, ce qui justifie l'approximation adiabatique sur l'état fondamental.

*Interprétation physique.* Le potentiel  $U_{\text{dip}}(\vec{r})$  représente une énergie potentielle effective induite par l'interaction entre un atome neutre et le champ laser. Il dépend explicitement de la position  $\vec{r}$  via l'intensité locale du champ lumineux  $I(\vec{r})$ . Ce potentiel guide ainsi la dynamique de l'atome comme le ferait un potentiel externe classique.

La direction du mouvement dépend du signe du désaccord  $\Delta = \omega - \omega_{e \rightarrow g}$  :

- Si  $\Delta < 0$  (désaccord rouge), le potentiel est attractif : les atomes sont attirés vers les zones de forte intensité lumineuse.
- Si  $\Delta > 0$  (désaccord bleu), le potentiel est répulsif : les atomes sont repoussés vers les régions de faible intensité.

Ce phénomène est à la base des pièges dipolaires optiques, largement utilisés dans les expériences de refroidissement et de confinement d'atomes ultrafroids.

*Confinement optique.* Le potentiel dipolaire  $U_{\text{dip}}(\vec{r})$ , dépendant de la position via l'intensité du champ laser, permet de confiner des atomes neutres en créant des paysages de potentiel contrôlés. Selon la géométrie du champ lumineux, on peut générer des régions de potentiel attractif ou répulsif.

Dans le cas d'un désaccord bleu ( $\Delta > 0$ ), les atomes sont repoussés des zones de forte intensité. On peut alors façonner des *barrières de potentiel* en structurant l'intensité lumineuse, par exemple à l'aide de faisceaux interférents ou d'optiques diffractives. Cela permet de créer des cavités, des guides ou des réseaux où les atomes sont confinés entre les zones lumineuses, sans nécessairement focaliser le faisceau.

*Diffusion spontanée résiduelle.* Un autre aspect important de l'interaction lumière-matière est la diffusion spontanée induite par le champ lumineux. Même lorsque le champ est fortement dé-tuné et que l'état excité n'est que virtuellement peuplé, une faible probabilité de transition réelle subsiste. Elle conduit à l'émission spontanée de photons, accompagnée d'un transfert aléatoire d'impulsion à l'atome, ce qui génère un chauffage du nuage atomique.

Le taux de diffusion spontanée dans le régime dispersif s'écrit :

$$\Gamma_{\text{sp}}(\vec{r}) = \frac{\Gamma \Omega^2(\vec{r})}{4\Delta^2} = \frac{\Gamma^3}{8I_{\text{sat}}} \cdot \frac{I(\vec{r})}{\Delta^2}. \quad (7.7)$$

Il est donc crucial, pour limiter le réchauffement, de travailler à fort désaccord  $|\Delta| \gg \Gamma$ , tout en maintenant une intensité suffisante pour produire un potentiel dipolaire profond.

*Optimisation du régime dispersif pour un potentiel donné.* À partir des expressions (7.6) et (7.7), on peut analyser comment minimiser le taux de diffusion spontanée  $\Gamma_{\text{sp}}$ , sous la contrainte de produire un potentiel dipolaire  $U_{\text{dip}}$  fixé.

On observe en effet que :

$$U_{\text{dip}}(\vec{r}) \propto \frac{I(\vec{r})}{\Delta}, \quad \text{tandis que} \quad \Gamma_{\text{sp}}(\vec{r}) \propto \frac{I(\vec{r})}{\Delta^2}.$$

À potentiel  $U_{\text{dip}}$  fixé, cela implique que :

$$I(\vec{r}) \propto \Delta \quad \Rightarrow \quad \Gamma_{\text{sp}}(\vec{r}) \propto \frac{1}{\Delta}.$$

Autrement dit, pour produire un potentiel donné, le taux de diffusion diminue linéairement avec  $|\Delta|$ . Il est donc avantageux de travailler à grand désaccord : plus  $\Delta$  est grand, plus l'intensité requise est élevée, mais moins le taux de diffusion est important.

Ce raisonnement montre que l'on n'a pas véritablement un « compromis » entre  $I$  et  $\Gamma_{\text{sp}}$ , mais plutôt une *stratégie optimale* : à potentiel fixé, augmenter le désaccord est toujours bénéfique vis-à-vis du chauffage.

## 7.3 Piégeage dipolaire d'un atome à plusieurs niveaux

### 7.3.1 Atomes multiniveaux et origine du potentiel dipolaire dans le formalisme quantique

Le modèle à deux niveaux est suffisant pour introduire le concept de piégeage dipolaire, mais il reste limité pour décrire les détails réels d'un atome comme le  $^{87}\text{Rb}$ , qui possède une structure hyperfine et fine complexe. Dans ce contexte, le potentiel dipolaire dépend du sous-niveau quantique occupé par l'atome, et le traitement doit être généralisé.

## Description quantique de l'atome et du champ laser

Considérons un atome immobile possédant un état fondamental  $|g\rangle$  et une série d'états excités  $|e_i\rangle$ , d'énergies respectives  $\hbar\omega_g$  et  $\hbar\omega_{e_i}$ . Le champ laser est quantifié dans un volume  $V$ , polarisé selon  $\vec{u}$ , et d'expression

$$\vec{E}_\perp(t) = \hat{\mathcal{E}}\vec{u} \cos(\omega t) \quad \longrightarrow \quad \hat{E}_\perp = \sqrt{\frac{\hbar\omega}{2\varepsilon_0 V}} \vec{u} (\hat{a} + \hat{a}^\dagger),$$

où  $\hat{a}$  et  $\hat{a}^\dagger$  sont les opérateurs d'annihilation et de création de photons à la fréquence  $\omega$ .

L'hamiltonien total du système « atome + champ » s'écrit alors :

$$\hat{H} = \hat{H}_{\text{at}} + \hat{H}_{\text{L}} + \hat{H}_{\text{int}},$$

dans le formalisme **atome + champ quantifié**, aussi appelé **formalisme de l'atome habillé**, avec :

- $\hat{H}_{\text{at}} = \sum_i \hbar\omega_{e_i} |e_i\rangle \langle e_i|$  l'hamiltonien de l'atome. Il décrit les états propres internes (typiquement les niveaux électroniques) sans interaction avec le champ. Ici, chaque état excité  $|e_i\rangle$  est associé à une énergie  $\hbar\omega_{e_i}$  ;
- $\hat{H}_{\text{L}} = \hbar\omega (\hat{a}^\dagger \hat{a} + \frac{1}{2})$  l'hamiltonien du **champ électromagnétique quantifié** dans un mode unique (celui du laser). Il est représenté comme un oscillateur harmonique quantique avec énergie  $\hbar\omega$  par photon, et opérateurs  $\hat{a}$ ,  $\hat{a}^\dagger$  de création/annihilation de photons. Le terme  $\frac{1}{2}\hbar\omega$  est l'énergie du vide (qui peut être ignorée dans la plupart des cas) ;
- $\hat{H}_{\text{int}} = -\vec{D} \cdot \vec{E}_\perp$  : interaction **dipolaire quantifiée** entre l'atome et le champ électrique transverse  $\vec{E}_\perp$ . L'Hamiltonien décrivant cette interaction, dans l'*approximation des grandes longueurs d'onde* ( $\lambda \gg \langle \vec{r} \rangle$ , où  $\vec{r}$  est la position relative de l'électron par rapport au noyau), prend la forme de l'**Hamiltonien dipolaire électrique** [?, ?]. L'opérateur de moment dipolaire atomique  $\vec{D}$  s'écrit :  $\vec{D} = \sum_{e_i} \vec{d}_{g \rightarrow e_i} |g\rangle \langle e_i| + \text{h.c.}$  où  $\vec{d}_{g \rightarrow e_i} = \langle g | \vec{D} | e_i \rangle$  est l'élément de matrice dipolaire entre les états  $|g\rangle$  et  $|e_i\rangle$ , et “h.c.” désigne le terme hermitien conjugué. Cette forme exprime que seules les transitions dipolaires électriques autorisées par les règles de sélection (parité, moment angulaire) contribuent au couplage.

## États habillés et structure des niveaux

Les états propres de l'Hamiltonien non-interactif  $\hat{H}_{\text{at}} + \hat{H}_{\text{L}}$  sont les produits tensoriels  $|g, N\rangle$  et  $|e_i, N\rangle$ , décrivant un atome dans l'état  $|g\rangle$  ou  $|e_i\rangle$  avec  $N$  photons dans le mode du champ laser. Leurs énergies respectives sont  $E_g = \hbar\omega_g + N\hbar\omega$  et  $E_i = \hbar\omega_{e_i} + N\hbar\omega$ .

On parle d'« états habillés » pour désigner cette base atomique + champ, qui servira à construire les états propres du système complet en présence d'interaction. L'interaction dipolaire  $\hat{H}_{\text{int}} = -\vec{D} \cdot \vec{E}_\perp$  couple les états  $|g, N+1\rangle$  et  $|e_i, N\rangle$  via l'absorption d'un photon. Ce sont les seules transitions significatives, les autres étant très hors-résonance et négligées dans l'approximation séculaire.

## Traitements perturbatifs et décalage d'énergie

Le champ étant loin de la résonance avec les états  $|e_i\rangle$ , on applique la théorie des perturbations indépendantes du temps au second ordre. L'interaction induit un décalage de l'énergie de l'état  $|f\rangle$  donné par :

$$\delta E_f^{(2)} = \sum_{e_i} \frac{|\langle e_i, N | \hat{H}_{\text{int}} | g, N+1 \rangle|^2}{E_i - E_g}.$$

## Annulation de la correction d'énergie au premier ordre

Dans le cadre de la théorie des perturbations indépendantes du temps, la correction d'énergie au premier ordre pour un état  $|i\rangle$  est donnée par :

$$\delta E_i^{(1)} = \langle i | \hat{H}_{\text{int}} | i \rangle.$$

Dans le cas de l'interaction dipolaire, l'opérateur d'interaction  $\hat{H}_{\text{int}} = -\vec{D} \cdot \vec{E}_\perp$  est de nature vectorielle, donc *de parité impaire*. En revanche, les états électroniques  $|g\rangle$ ,  $|e_i\rangle$ , etc., sont des états de parité définie.

Or un opérateur de parité impaire possède des éléments diagonaux nuls dans une base d'états de parité bien définie. Ainsi :

$$\langle g | \hat{H}_{\text{int}} | g \rangle = 0, \quad \langle e_i | \hat{H}_{\text{int}} | e_i \rangle = 0.$$

De manière générale,  $\hat{H}_{\text{int}}$  ne couple que des états de parité opposée : il est donc purement hors-diagonal dans la base des états propres de  $\hat{H}_{\text{at}}$ .

Il en résulte que la correction d'énergie au premier ordre est strictement nulle :

$$\delta E_i^{(1)} = 0.$$

La première contribution non nulle provient donc du second ordre, qui décrit des transitions virtuelles, telles que  $|g\rangle \rightarrow |e_i\rangle \rightarrow |g\rangle$ , responsables du décalage AC-Stark (ou potentiel dipolaire optique).

### Approximation séculaire et sélection des transitions pertinentes

Dans le cadre du piégeage dipolaire, nous faisons l'hypothèse que le champ laser est **quasi-résonant** avec un **nombre restreint de transitions atomiques**. Autrement dit, la fréquence du laser  $\omega$  est suffisamment proche de certaines transitions  $\omega_{g \rightarrow e_i} = \omega_{e_i} - \omega_g$  de l'atome, de sorte que le désaccord  $\Delta_i = \omega - \omega_{g \rightarrow e_i}$  est **petit devant les fréquences optiques** elles-mêmes :  $|\Delta_i| \ll \omega_L, \omega_{g \rightarrow e_i}$ . Cette hypothèse permet de simplifier l'analyse perturbative de l'interaction atome-laser : dans la somme intervenant dans la correction d'énergie au second ordre, seuls les **termes proches de la résonance** (i.e., pour lesquels  $E_g \simeq E_i \pm \hbar\omega$ ) contribuent significativement à la somme. En effet, pour ces termes, le dénominateur devient **petit**, ce qui rend leur contribution **dominante**. Les autres transitions, très éloignées en énergie, ont des dénominateurs très grands, et leur influence devient négligeable. Cette **troncature de la somme perturbative** constitue l'**approximation séculaire**.

Dans ce régime, l'interaction dipolaire sélectionne efficacement les couplages entre les états atomiques et photoniques **ayant une différence d'un seul photon** :

$$\hat{H}_{\text{int}} : |g, N+1\rangle \longleftrightarrow |e_i, N\rangle,$$

où  $|g, N+1\rangle$  est un état fondamental avec  $N+1$  photons, et  $|e_i, N\rangle$  un état excité  $e_i$  avec  $N$  photons.

Dans notre cas spécifique, nous utilisons un **faisceau laser à environ 770 nm**, soit légèrement **au bleu** des raies principales du rubidium 87 :

- **raie D2** :  $\lambda = 780$  nm, correspondant à la transition  $5S_{1/2} \rightarrow 5P_{3/2}$ ,
- **raie D1** :  $\lambda = 795$  nm, correspondant à la transition  $5S_{1/2} \rightarrow 5P_{1/2}$ .

Le faisceau à environ 770 nm est donc **hors résonance**, mais **pas trop éloigné** de ces transitions (désaccord de l'ordre de quelques dizaines de THz), ce qui garantit que la structure hyperfine peut être **négligée** dans un premier temps, et que l'interaction est bien décrite par la contribution dominante des raies D1 et D2. Dans ce régime de désaccord modéré, le potentiel dipolaire est obtenu comme une somme pondérée des contributions des transitions proches, et les autres transitions atomiques (plus énergétiques) peuvent être ignorées.

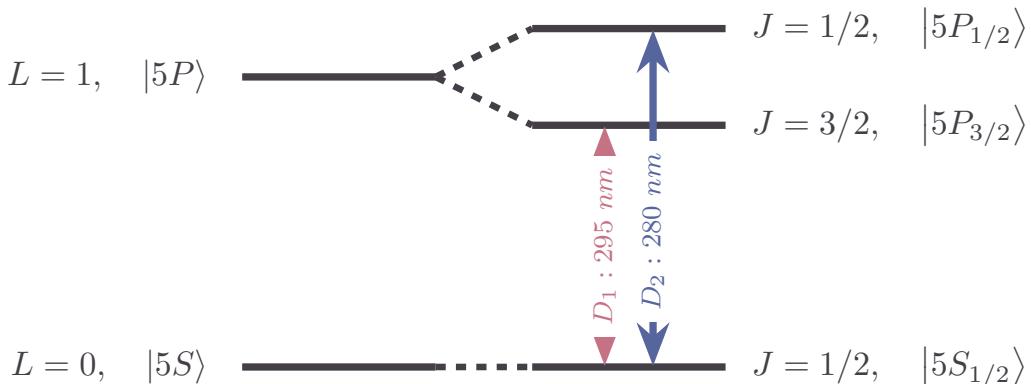


FIGURE 7.2 – Structure fine (transitions D1 et D2) de l'atome de Rubidium  $^{87}\text{Rb}$ .

### Expression des éléments de matrice dans l'interaction atome-champ cohérent

Les éléments intervenant dans l'équation de second ordre, qui donne la correction d'énergie d'un état atomique sous l'effet du champ laser, sont des éléments de matrice du type :

$$-\langle e_i, N | \vec{D} \cdot \vec{E}_\perp | g, N+1 \rangle.$$

**Champ cohérent et états de Fock.** Le champ électromagnétique émis par le laser est un état **cohérent**, noté  $|\alpha\rangle$ , qui est une superposition d'états de Fock  $|N\rangle$  avec une distribution de Poisson centrée autour d'une valeur moyenne  $\langle N \rangle$ . Cela signifie que les composantes principales du champ se trouvent dans une bande étroite  $\Delta N \ll \langle N \rangle$ . Dans cette situation, les amplitudes de transition impliquant des changements d'un seul photon, comme  $\langle N | \vec{E}_\perp | N+1 \rangle$ , varient très peu avec  $N$ , et l'on peut faire l'approximation :

$$\langle N | \vec{E}_\perp | N+1 \rangle \approx \mathcal{E} \sqrt{N+1} \simeq \mathcal{E} \sqrt{\langle N \rangle}.$$

Ainsi, l'élément de matrice global devient simplement proportionnel à l'amplitude classique du champ.

**Équivalence entre champ quantique et champ classique** Considérons un champ électromagnétique monochromatique de fréquence  $\omega$ , quantifié dans un volume  $V$ , contenant en moyenne  $\langle N \rangle$  photons.

- Du point de vue quantique, l'énergie moyenne d'un champ dans un seul mode est donnée par :  $\langle \hat{H}_L \rangle = \hbar\omega (\langle N \rangle + \frac{1}{2})$ . En négligeant l'énergie du point zéro  $\frac{1}{2}\hbar\omega$ , qui ne contribue pas aux transitions physiques, on obtient :

$$E_{\text{quantique}} = \langle N \rangle \hbar\omega.$$

- Du point de vue classique, une onde électromagnétique de champ électrique  $\vec{E}_\perp(t) = \mathcal{E} \cos(\omega t) \vec{u}$  transporte une densité d'énergie électrique :  $u_E = \frac{1}{2}\varepsilon_0 \mathcal{E}^2$ , ce qui donne une énergie totale dans le volume  $V$  :

$$E_{\text{classique}} = \frac{1}{2}\varepsilon_0 \mathcal{E}^2 V.$$

En identifiant ces deux expressions dans un seul mode, on obtient la relation fondamentale :

$$\langle N \rangle \hbar\omega = \frac{1}{2}\varepsilon_0 \mathcal{E}^2 V,$$

qui permet d'exprimer l'amplitude du champ électrique  $E_0$  en fonction du nombre moyen de photons  $\langle N \rangle$  dans le champ laser.

**Conclusion.** En conséquence, l'élément de matrice d'interaction s'écrit finalement :

$$\langle e_i, N | -\vec{D} \cdot \vec{E}_\perp | g, N+1 \rangle = -\frac{\mathcal{E}}{2} \langle e_i | \vec{D} \cdot \vec{u} | g \rangle.$$

Ce terme relie l'état atomique  $|g\rangle$  au niveau excité  $|e_i\rangle$ , avec un couplage proportionnel à l'amplitude du champ classique et à l'élément de matrice dipolaire entre les deux états. C'est ce terme qui entre au numérateur dans l'expression de la correction d'énergie au second ordre, ce qui donne lieu au potentiel dipolaire optique.

## 7.4 Cas du Rubidium 87 dans une polarisation rectiligne

### 7.4.1 Structure électronique du Rubidium

L'atome de Rubidium ( ${}^{87}\text{Rb}$ ) est un **élément alcalin**, c'est-à-dire qu'il possède une configuration électronique de la forme  $[\text{Kr}] 5s^1$ , avec un unique électron de valence situé dans la couche  $5s$ . Cela implique que la structure énergétique de l'atome est essentiellement déterminée par ce seul électron périphérique, interagissant avec un cœur atomique fermé (couche interne complète).

En première approximation, on peut donc modéliser le Rubidium comme un système à un électron, à la manière de l'atome d'hydrogène, mais avec un potentiel effectif tenant compte du blindage dû aux électrons du cœur. Ce modèle permet de comprendre la structure fine et les transitions optiques dominantes de l'atome.

La structure des niveaux d'énergie est ensuite raffinée par les effets suivants :

- **Structure fine** : Elle résulte du couplage spin-orbite entre le moment angulaire orbital  $\vec{L}$  et le spin  $\vec{S}$  de l'électron de valence. Ce couplage divise chaque niveau orbital (par exemple, le niveau  $5p$ ) en deux sous-niveaux caractérisés par le moment angulaire total  $J = L \pm \frac{1}{2}$ . Ainsi, la transition  $5s \leftrightarrow 5p$  donne naissance aux deux raies bien connues : D1 (transition  $5s_{1/2} \rightarrow 5p_{1/2}$  à 795 nm) et D2 (transition  $5s_{1/2} \rightarrow 5p_{3/2}$  à 780 nm).
- × **Structure hyperfine (non traitée ici)** : Elle résulte du couplage entre le moment angulaire total de l'électron ( $\vec{J}$ ) et celui du noyau ( $\vec{I}$ ), introduisant une subdivision supplémentaire des niveaux d'énergie. Bien que cette structure hyperfine soit essentielle dans certains contextes (résonances hyperfines, refroidissement laser, etc.), elle ne sera pas considérée ici car nous nous limitons à l'étude des effets associés à la structure fine.

Ce modèle à un électron actif simplifie grandement l'analyse des interactions entre le Rubidium et un champ laser, en particulier dans le cadre du piégeage dipolaire et des transitions induites par effet Stark.

### 7.4.2 Structure matricielle du potentiel dipolaire

Lorsque la base hyperfine est prise en compte — en particulier dans le contexte du piégeage optique spin-dépendant ou vectoriel — le potentiel dipolaire ne se réduit plus à une simple fonction scalaire, mais devient un opérateur agissant dans l'espace des états internes de l'atome. Dans le cas le plus simple où seuls deux états internes sont pertinents (par exemple deux sous-niveaux hyperfins ou Zeeman), le potentiel dipolaire peut être représenté par une matrice  $2 \times 2$  :

$$U_{\text{dip}} = U_{\text{scal}}^{(0)} \cdot \text{id}_2 + U_{\text{vec}}^{(1)}. \quad (7.8)$$

- **Terme scalaire** :  $U_{\text{scal}}^{(0)}$  génère un décalage isotrope du niveau atomique qui est indépendant du sous-niveau de  $J$  (ou  $F$ ). Ce décalage est la composante « classique » de l'effet Stark AC, proportionnelle à l'intensité lumineuse, et n'entraîne pas de structure fine dépendant de la polarisation de la lumière. Ce terme domine dans la plupart des configurations expérimentales, notamment avec un champ lumineux polarisé rectiligne, comme c'est le cas ici.
- **Terme vectoriel (Zeeman optique)** :  $U_{\text{vec}}^{(1)}$  agit comme un champ magnétique fictif (optical Zeeman effect) le long de  $\vec{B}_{\text{fict}} \propto i(\vec{E}^* \times \vec{E})$ . En effet, il est proportionnelle à l'opérateur  $i(\vec{u}^* \times \vec{u}) \cdot \vec{J}$  se comportant comme  $\vec{J} \cdot \vec{B}_{\text{fict}}$ . Ainsi, la polarisation circulaire du champ ( $i[\vec{u}^* \times \vec{u}] \neq 0$ ) donne un décalage dépendant de l'orientation de  $\vec{J}$  (analogue à un effet Zeeman), alors que pour une polarisation rectiligne ( $\vec{u}$  réel) ce produit vectoriel s'annule et ce terme vectoriel disparaît. On parle souvent de champ fictif parce que, en convention, le terme vectoriel du Hamiltonien d'interaction s'écrit formellement  $\mu_B g_J (\vec{J} \cdot \vec{B}_{\text{fict}})$ . Dans notre cas (polarisation rectiligne), ce terme est donc négligeable.
- **Terme tensoriel** :  $U_{\text{tens}}^{(2)}$  introduit une anisotropie du potentiel selon l'orientation du moment angulaire par rapport à la polarisation du champ. Ce terme est proportionnel à une combinaison quadrupolaire des composantes de  $\vec{J}$  :

$$\frac{3[(\vec{u}^* \cdot \vec{J})(\vec{u} \cdot \vec{J}) + (\vec{u} \cdot \vec{J})(\vec{u}^* \cdot \vec{J})] - 2\vec{J}^2}{2J(2J-1)}.$$

Il ne contribue que pour les états atomiques ayant un moment cinétique total  $J \geq 1$ . Dans le cas des atomes alcalins, comme le rubidium 87, l'état fondamental est un état  $S$  avec  $J = 1/2$ , et ce terme est donc strictement nul.

Cette structure matricielle du potentiel dipolaire joue un rôle central dans la manipulation cohérente des états internes de l'atome, la réalisation de barrières optiques dépendantes du spin, ou encore la mise en œuvre de qubits dans des réseaux d'atomes piégés. Elle permet également d'exploiter des phénomènes comme les transitions Raman induites optiquement ou la séparation de spin dans des piéges optiques.

### 7.4.3 Cas de désaccords très importants

Lorsque le désaccord du laser est très grand (i.e.  $|\Delta| \gg$  structure fine, typiquement de l'ordre de 15 nm pour le rubidium), les différentes composantes de la structure fine ne peuvent plus être résolues par le champ lumineux. Autrement dit, les photons du faisceau laser ne "voient" plus la séparation entre, par exemple, les niveaux  $5P_{1/2}$  et  $5P_{3/2}$ . Dans ce régime de désaccord très important, les niveaux excités sont décrits uniquement par leur moment angulaire orbital  $L$ , sans distinction de  $J$  ou  $F$ . Ce régime permet de simplifier la description du couplage lumière-matière : seules les transitions entre niveaux caractérisés par les nombres quantiques orbitaux  $L$  et leurs projections  $m_L$  sont pertinentes.

*[Insérer ici un schéma de transition entre niveaux  $m_L$  avec  $q = 0$ ]*

**Décalage d'énergie au second ordre.** On considère des états électroniques notés  $|g\rangle = |nL\rangle$  et  $|e\rangle = |n'L'\rangle$ . Dans le régime de désaccord important, l'effet de la lumière sur ces états peut être traité par la théorie des perturbations indépendantes du temps au second ordre. Cette perturbation implique le carré de l'opérateur dipolaire et donne naissance au potentiel dipolaire. On note que l'interaction ne couple que les sous-niveaux orbitaux via des règles de sélection simples sur  $L$  et  $m_L$ .

Dans ce contexte, il est utile de travailler dans la base  $|L, m_L\rangle$ , propre au moment angulaire orbital. Les amplitudes de transition sont alors gouvernées par les coefficients de Clebsch–Gordan. Une transition de type  $S \rightarrow P$  (i.e.  $L = 0 \rightarrow L' = 1$ ) se comporte, pour une polarisation donnée, comme une transition entre deux niveaux effectifs.

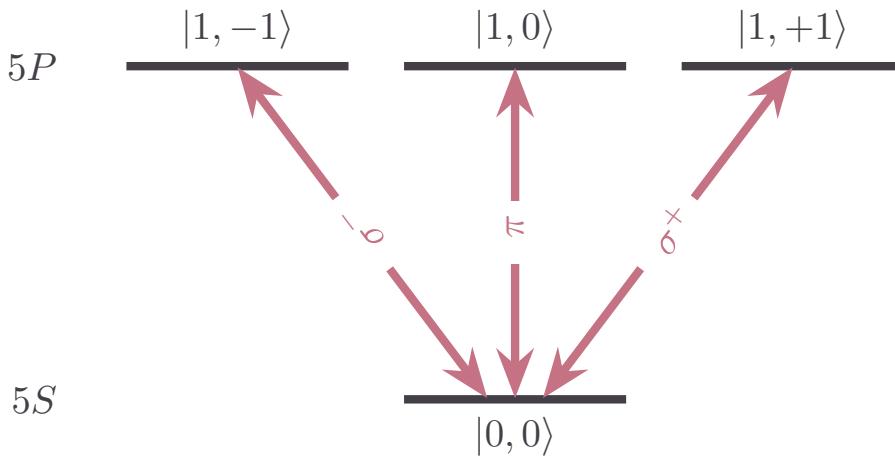


FIGURE 7.3 – Structure des niveaux électroniques  $|L, m_L\rangle$  de l'atome de rubidium.

**Structure orbitale et opérateur dipolaire.** L'opérateur dipolaire, en tant que vecteur, peut être exprimé dans la base sphérique :

$$\vec{D} = \sum_{q=-1}^{+1} \hat{D}_q \vec{u}_q,$$

où  $q = 0, \pm 1$  désigne respectivement les composantes de polarisation rectiligne ( $\pi$ ), circulaire droite ( $\sigma^+$ ) et circulaire gauche ( $\sigma^-$ ), et  $\vec{u}_q$  est le vecteur de polarisation associé.

Dans cette base, seule la composante  $\hat{D}_q$  correspondant au changement  $m_L \rightarrow m'_L = m_L + q$  est active :

$$\langle m'_L | \vec{D} \cdot \vec{u}_q | m_L \rangle \propto \delta_{m'_L, m_L + q}.$$

**Application du théorème de Wigner-Eckart.** L'opérateur dipôle électrique  $\vec{D}$  est un opérateur vectoriel, que l'on peut exprimer en termes de composantes sphériques  $\hat{D}_q$  avec  $q = 0, \pm 1$ , correspondant aux polarisations  $\pi$  et  $\sigma^\pm$ .

Le théorème de Wigner-Eckart permet d'évaluer les éléments de matrice de l'opérateur dipolaire entre états de moment angulaire en factorisant la dépendance radiale et angulaire :

$$\langle L', m'_L | \vec{D} \cdot \vec{u}_q | L, m_L \rangle = \langle L' || \vec{D} || L \rangle \cdot \langle L, 1; m_L, q | L', m'_L \rangle, \quad (7.9)$$

où  $\langle L' || \vec{D} || L \rangle$  est l'élément de matrice réduit, qui encode la dépendance radiale (par exemple  $d_{5S \rightarrow 5P}$  pour le rubidium), et  $\langle L, 1; m_L, q | L', m'_L \rangle$  est le coefficient de Clebsch-Gordan associé à la conservation du moment cinétique orbital projeté.

Pour une polarisation linéaire parallèle à l'axe  $z$ , on a  $q = 0$  (polarisation  $\pi$ ).

*Application au cas  $5S \rightarrow 5P$  et avec une polarisation  $\pi$ .* Considérons la transition électronique entre les niveaux  $5S$  et  $5P$  du rubidium 87, en négligeant la structure fine (i.e., on travaille dans la base des moments angulaires orbitaux  $|L, m_L\rangle$ ). Dans cette approximation, l'état fondamental est noté  $|L = 0, m_L = 0\rangle$ , et l'état excité  $|L' = 1, m'_L\rangle$ , car la transition dipolaire électrique autorise  $\Delta L = \pm 1$ .

L'élément de matrice s'écrit alors, en utilisant le théorème de Wigner-Eckart :

$$\langle L' = 1, m'_L | \vec{D} \cdot \vec{u}_{q=0} | L = 0, m_L = 0 \rangle = d_{5S \leftrightarrow 5P} \cdot \langle L = 0, 1; m_L = 0, q = 0 | 1, m'_L \rangle. \quad (7.10)$$

où :

- $d_{5S \leftrightarrow 5P} = \langle L' = 1 || \hat{D}_0 || L = 0 \rangle$  est l'élément de matrice réduit, indépendant de  $m_L$  ou de la polarisation  $q$ ;
- $\langle L = 0, 1; m_L = 0, q = 0 | 1, m'_L \rangle$  est un **coefficient de Clebsch-Gordan**.

Ce dernier impose une condition stricte de conservation de la projection du moment angulaire :  $m_{L'} = m_L + q = 0 + 0 = 0$ . Par conséquent, seule la composante  $m_{L'} = 0$  de l'état excité est couplée à  $|L = 0, m_L = 0\rangle$  sous l'action du champ  $\pi$ -polarisé. Et comme  $\langle 0, 1; 0, 0 | 1, 0 \rangle = 1$ , on obtient finalement :

$$d_{5S \leftrightarrow 5P} = \langle L' = 1, m'_L = 0 | \vec{D} \cdot \vec{u}_{q=0} | L = 0, m_L = 0 \rangle. \quad (7.11)$$

Cette analyse met en évidence le rôle de la polarisation du champ lumineux dans la sélection des transitions permises, et montre que dans le régime de très grand désaccord, la structure fine peut être ignorée au profit d'une description plus simple en termes de nombres quantiques orbitaux.

*Valeur de l'élément de matrice réduit.* L'expression (7.9) reste valable pour les éléments de matrice réduits [?]. Dans le cas du rubidium 87, on peut ainsi déterminer numériquement la valeur de l'élément  $\langle L' || \vec{D} || L \rangle$ , noté  $d_{5S \leftrightarrow 5P}$ , à partir des données spectroscopiques expérimentales (fréquence de transition, largeur naturelle, etc.).

$$d_{5S \leftrightarrow 5P} \approx 2,5 \times 10^{-29} \text{ C} \cdot \text{m}. \quad (7.12)$$

Cette valeur est essentielle pour quantifier les amplitudes de transition, les forces radiatives et les potentiels dipolaires induits par un champ laser, dans les expériences de manipulation optique d'atomes de rubidium.

#### 7.4.4 Structure fine et base des états $|L, S; J, m_J\rangle$ .

Le moment angulaire électronique total  $J$  résulte du couplage entre le moment angulaire orbital total  $L$  et le moment angulaire de spin  $S$  des électrons, selon la relation  $J = L + S$ . Dans le cas des atomes alcalins, on ne considère que l'électron de valence, pour lequel le spin est fixé à  $S = 1/2$ .

Lorsque le désaccord du faisceau laser devient comparable à la séparation entre les doublets de structure fine, il est nécessaire de prendre en compte le couplage spin-orbite. Celui-ci donne lieu à une levée de dégénérescence des niveaux d'énergie, conduisant à ce que l'on appelle la structure fine de l'atome. Dans ce régime, les états propres du système s'écrivent dans la base couplée  $|L, S; J, m_J\rangle$ , où  $m_J$  est la projection de  $J$  sur l'axe de quantification. Ces niveaux sont représentés sur la figure 1.2.

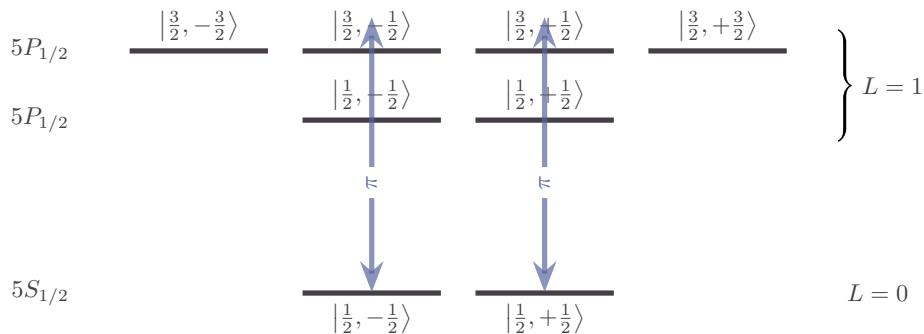


FIGURE 7.4 – Structure fine (niveaux  $|J, m_J\rangle$ ) de l'atome de rubidium.

[Insérer ici un schéma de transition]

*Décalage d'énergie au second ordre.* En notant  $\hbar\omega_{5S_{1/2} \rightarrow 5P_{J'}}$  le décalage d'énergie entre les états excités  $|e\rangle \equiv |5P_{J'}\rangle$  et l'état fondamental  $|g\rangle \equiv |5S_{1/2}\rangle$ , le décalage d'énergie induit par un champ lumineux de polarisation **rectiligne** s'écrit, au second ordre en perturbation (voir équation (??)) :

$$\delta E_{5S_{1/2}}^{(2)} = \frac{|\mathcal{E}|^2}{4\hbar} \sum_{J' \in \left\{ \frac{1}{2}, \frac{3}{2} \right\}} \frac{|\langle 5P_{J'} | \vec{u} \cdot \vec{D} | 5S_{1/2} \rangle|^2}{\omega - \omega_{5S_{1/2} \rightarrow 5P_{J'}}}. \quad (7.13)$$

Ce décalage est purement scalaire dans le cas d'un champ à polarisation linéaire, car les contributions vectorielles (champ fictif) disparaissent lorsque  $\vec{u}$  est réel. De plus, le terme tensoriel est nul dans l'état fondamental  $5S_{1/2}$  du rubidium 87, qui a  $J = \frac{1}{2}$ .

*Projection dans la base découpée.* Pour calculer les déplacements lumineux induits par un champ électromagnétique sur chacun des niveaux de structure fine, il est utile d'exprimer les états de la base couplée  $|L, S; J, m_J\rangle$  dans la base découpée  $|L, S; m_L, m_S\rangle$ . Cette décomposition permet de faire apparaître explicitement les composantes orbitales et de spin, ce qui facilite l'évaluation des éléments de matrice du moment dipolaire.

On utilise pour cela les coefficients de Clebsch-Gordan, qui relient les deux bases selon la relation :

$$|L, S; J, m_J\rangle = \sum_{\substack{-L \leq m_L \leq L, \\ -S \leq m_S \leq S}}^{m_L + m_S = m_J} \langle L, m_L; S, m_S | J, m_J \rangle |L, m_L; S, m_S\rangle. \quad (7.14)$$

On calcule alors à l'aide de cette décomposition :

$$\langle L', S'; J', m'_J | \vec{D} \cdot \vec{u}_q | L, S; J, m_J \rangle \quad (7.15)$$

$$= \sum_{\substack{-L' \leq m'_L \leq L', \\ -S' \leq m'_S \leq S''}}^{m'_L + m'_S = m'_J} \sum_{\substack{-L \leq m_L \leq L, \\ -S \leq m_S \leq S}}^{m_L + m_S = m_J} \overbrace{\langle L', m'_L; S', m'_S | \vec{D} \cdot \vec{u}_q | L, m_L; S, m_S \rangle}^{\propto \delta_{m'_L, m_L + q} \delta_{m'_S, m_S}} \langle J', m'_J | L', m'_L; S', m'_S \rangle \langle L, m_L; S, m_S | J, m_J \rangle \quad (7.16)$$

$$= \sum_{\substack{-L \leq m_L \leq L, \\ -S \leq m_S \leq S}}^{m_L + m_S = m_J, \\ m_L + q + m_S = m'_J} \langle L', m_L + q | \vec{D} \cdot \vec{u}_q | L, m_L \rangle \langle J', m_L + q + m_S | L', m_L + q; S', m_S \rangle \langle L, m_L; S, m_S | J, m_J \rangle \quad (7.17)$$

*Application au cas  $5S_{1/2} \rightarrow 5P_{1/2, 3/2}$  avec  $q = 0$ .* Le moment angulaire électronique total  $J$  résulte du couplage entre le moment angulaire orbital  $L$  et le spin électronique  $S$ , selon la relation  $J = L + S$ . Dans le cas des atomes alcalins, on ne considère que l'électron de valence, pour lequel  $S = \frac{1}{2}$ .

Considérons l'état fondamental  $|5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2}\rangle$ , que l'on peut écrire de manière équivalente comme :

$$|5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2}\rangle \equiv |5S, J = \frac{1}{2}, m_J = \pm \frac{1}{2}\rangle \equiv |n = 5; L = 0, S = \frac{1}{2}; J = \frac{1}{2}, m_J = \pm \frac{1}{2}\rangle.$$

Dans le but de faciliter les calculs, nous projetons cet état dans la base découplée  $|L, m_L; S, m_S\rangle$ . Étant donné que  $L = 0$  pour l'état  $S$ , on a  $m_L = 0$  nécessairement. L'état se réécrit donc simplement :

$$|5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2}\rangle = |m_L = 0, m_S = \pm \frac{1}{2}\rangle$$

Plusieurs notations sont utilisées afin de s'adapter aux préférences des lecteurs et de lever toute ambiguïté. On remarque ici que, dans le cas  $L = 0$ , l'état couplé coïncide avec l'état découpé, car le moment orbital ne contribue pas à la somme vectorielle du moment angulaire total.

Continuons avec les états excités  $|5^2P_{1/2}, m'_J\rangle$ , que l'on peut écrire de manière équivalente comme :

$$|5^2P_{1/2}, m'_J\rangle \equiv |5P, J', m'_J\rangle \equiv |n = 5; L' = 1, S' = \frac{1}{2}; J', m'_J\rangle.$$

Pour rappel, les opérateurs de montée/descente agissant sur les états propres du moment angulaire vérifient la relation générale :

$$\hat{A}_{\pm} |n, A, m_A\rangle = \hbar \sqrt{A(A \pm 1) - m_A(m_A \pm 1)} |n, A, m_A \pm 1\rangle \quad (7.18)$$

où l'opérateur  $\hat{A} \in \{\hat{S}, \hat{L}, \hat{J}, \dots\}$ .

Donc

$$\begin{aligned} |5^2P_{1/2}, m'_J = \pm \frac{1}{2}\rangle &= \mp \sqrt{\frac{1}{3}} |m'_L = 0, m'_S = \pm \frac{1}{2}\rangle \pm \sqrt{\frac{2}{3}} |m'_L = \pm 1, m'_S = \mp \frac{1}{2}\rangle, \\ |5^2P_{3/2}, m'_J = \pm \frac{1}{2}\rangle &= +\sqrt{\frac{2}{3}} |m'_L = 0, m'_S = \pm \frac{1}{2}\rangle + \sqrt{\frac{1}{3}} |m'_L = \pm 1, m'_S = \mp \frac{1}{2}\rangle, \\ |5^2P_{3/2}, m'_J = \pm \frac{3}{2}\rangle &= +|m'_L = \pm 1, m'_S = \pm \frac{3}{2}\rangle. \end{aligned}$$

Cette notation sera utile par la suite pour analyser les transitions permises et les amplitudes associées lors de l'interaction dipolaire avec une lumière polarisée ( $q = 0$  correspondant à une polarisation  $\pi$ ). En se rappelant que dans ce cas

$$d_{5S \rightarrow 5P} \doteq \langle L' = 1 | \vec{D} | L = 1 \rangle = \langle L' = 1, m'_L = 0 | \vec{D} \cdot \vec{u} | L = 0, m_L = 0 \rangle$$

il vient que

$$\begin{aligned}\langle 5^2P_{1/2}, m'_J = \pm \frac{1}{2} | \vec{D} \cdot \vec{u} | 5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2} \rangle &= \mp \sqrt{\frac{1}{3}} d_{5S \rightarrow 5P}, \\ \langle 5^2P_{3/2}, m'_J = \pm \frac{1}{2} | \vec{D} \cdot \vec{u} | 5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2} \rangle &= \sqrt{\frac{2}{3}} d_{5S \rightarrow 5P}, \\ \langle 5^2P_{3/2}, m'_J = \pm \frac{3}{2} | \vec{D} \cdot \vec{u} | 5^2S_{1/2}, m_J = \pm \frac{1}{2} \rangle &= 0.\end{aligned}$$

*Potentiel dipolaire* Potentiel dipolaire s'écrit :

$$\begin{aligned}U_{\text{dip}}(\vec{r}) &= \frac{|\mathcal{E}|^2}{4\hbar} \left( \frac{|\langle 5^2P_{1/2} | \vec{D} \cdot \vec{u} | 5^2S_{1/2} \rangle|^2}{\Delta_1} + \frac{|\langle 5^2P_{3/2} | \vec{D} \cdot \vec{u} | 5^2S_{1/2} \rangle|^2}{\Delta_2} \right) \\ &= \frac{d_{5S \rightarrow 5P}^2 |\mathcal{E}|^2}{4\hbar} \left( \frac{1}{3\Delta_1} + \frac{2}{3\Delta_2} \right) \\ &= \frac{\hbar \Gamma^2}{8I_{\text{sat}}} \left( \frac{1}{3\Delta_1} + \frac{2}{3\Delta_2} \right) I(\vec{r}),\end{aligned}$$

avec  $\Delta_1 = \omega - \omega_{5S_{1/2} \rightarrow 5P_{1/2}}$  et  $\Delta_2 = \omega - \omega_{5S_{1/2} \rightarrow 5P_{3/2}}$ .

*Taux d'émission spontanée* Le même hamiltonien d'interaction qui génère le potentiel dipolaire est aussi responsable des processus de diffusion de photons (absorption suivie de réémission spontanée), qui conduisent à des effets dissipatifs.

Dans le cas d'un champ à polarisation linéaire et avec un grand désaccord par rapport aux transitions D1 et D2, le **taux d'émission spontanée** est donné par :

$$\Gamma_{\text{sc}}(\vec{r}) = \frac{\Gamma^3}{8I_{\text{sat}}} \left( \frac{1}{3\Delta_1^2} + \frac{2}{3\Delta_2^2} \right) I(\vec{r}). \quad (7.19)$$

Ce résultat repose sur les hypothèses suivantes :

- **Désaccords**  $\Delta_{1,2}$  grands devant la largeur naturelle  $\Gamma$ ,
- **État fondamental unique**  $|5S_{1/2}\rangle$ ,
- **Décomposition des contributions** de D1 et D2 avec poids 1/3, 2/3 respectivement, comme dans le potentiel dipolaire,
- **Polarisation linéaire du champ**, ce qui annule les composantes vectorielles du potentiel.

## 7.5 Notre dispositif expérimental

### 7.5.1 Choix du laser pour le piégeage dipolaire

Notre objectif est de réaliser un piégeage dipolaire optique pour des atomes de rubidium-87 confinés dans une géométrie unidimensionnelle. Pour cela, nous utilisons un potentiel dipolaire induit par un faisceau laser décalé vers le bleu des transitions atomiques D1 ( $5S_{1/2} \rightarrow 5P_{1/2}$ , à  $\lambda_{D1} = 794.98$  nm) et D2 ( $5S_{1/2} \rightarrow 5P_{3/2}$ , à  $\lambda_{D2} = 780.24$  nm). Le décalage spectral  $\Delta > 0$  garantit que les atomes sont repoussés des zones d'intensité maximale, ce qui permet de construire une "boîte" optique où les atomes sont piégés entre plusieurs faisceaux.

*[Insérer ici un schéma des faisceaux bleus repoussant les atomes dans une boîte au centre]*

Dans cette configuration, les faisceaux lasers génèrent un potentiel optique conservatif  $U_{\text{dip}}(\vec{r})$  et induisent un taux de diffusion spontané  $\Gamma_{\text{sc}}(\vec{r})$ , tous deux proportionnels à l'intensité locale  $I(\vec{r})$ . Ces deux effets ont des conséquences opposées sur les atomes : le premier permet de les confiner, le second les chauffe et peut entraîner leur perte. Il est donc crucial d'optimiser ce compromis.

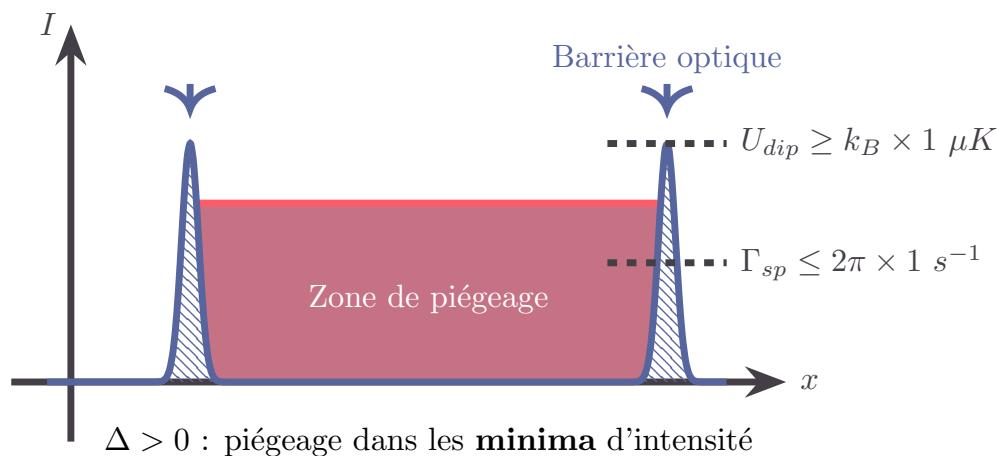


FIGURE 7.5

### Critères de sélection

Deux critères fondamentaux guident notre choix de laser :

- Le **potentiel dipolaire** au niveau des atomes,  $U_{dip}(0)$ , doit être supérieur à une valeur minimale  $U_{dip}^{(min)}$ , fixée à :

$$U_{dip}(0) \geq U_{dip}^{(min)} = k_B \times 1 \mu K.$$

Cette valeur garantit une barrière suffisante pour confiner les atomes contre leur agitation thermique résiduelle ou leur expansion quantique.

- Le **taux de diffusion spontané** au point  $x^*$  défini par  $U_{dip}(x^*) = U_{dip}(0)/2$  doit rester inférieur à une valeur seuil pour limiter l'échauffement et les pertes :

$$\Gamma_{sp}(x^*) \leq 2\pi \times 1 s^{-1}.$$

Ce critère conduit, en utilisant le fait que le potentiel  $U_{dip}^{(min)}(\vec{r})$  et le taux de diffusion spontanée  $\Gamma_{sp}(\vec{r})$  soit proportionnelle à l'intensité  $I(\vec{r})$ , à la borne stricte suivante :

$$\Gamma_{sp}(0) \leq \Gamma_{sp}^{(max)} = 2\pi \times 2 s^{-1}.$$

### Figure de mérite : ratio potentiel / diffusion

Le compromis entre profondeur de piège et diffusion est quantifié par la figure de mérite suivante :

$$\frac{U_{dip}(\vec{r})}{\hbar\Gamma_{sc}(\vec{r})} = \frac{1}{\Gamma} \cdot \frac{\left(\frac{1}{3\Delta_1} + \frac{2}{3\Delta_2}\right)}{\left(\frac{1}{3\Delta_1^2} + \frac{2}{3\Delta_2^2}\right)} \geq \frac{U_{dip}^{(min)}}{\hbar\Gamma_{sc}^{(max)}} \quad (7.20)$$

Un calcul numérique montre que, sous ces contraintes, il est nécessaire de sélectionner des lasers dont la longueur d'onde est inférieure à une valeur maximale

$$\lambda_{abs}^{(max)} \simeq 778,4 \text{ nm.}$$

### Contraintes sur la puissance laser

Le faisceau utilisé est gaussien, avec un waist typique  $w_0 \sim 1 \mu\text{m}$ .

Dans le cadre d'un piégeage **blue-detuned**, les atomes sont confinés dans une région **centrale de faible intensité**, située entre deux faisceaux focalisés. Le piégeage repose alors sur la formation de **parois optiques abruptes**, créées par les gradients d'intensité des faisceaux. Pour obtenir un gradient suffisamment marqué, chaque faisceau doit présenter un **waist étroit**.

L'intensité maximale atteinte au centre du faisceau est donnée par :

$$I(0) = \frac{2P}{\pi w_0^2}$$

avec  $P$  la puissance incidente. Cette expression relie directement la puissance requise aux contraintes de piégeage, et sera utilisée pour définir les bornes admissibles sur  $P(\lambda)$  pour une longueur d'onde donnée.

En reportant cette intensité dans les expressions standards du potentiel et de la diffusion, on obtient les bornes admissibles pour la puissance :

$$\underbrace{U_{dip}^{(min)} \cdot \frac{\pi w_0^2}{2} \frac{8I_{sat}}{\Gamma^2} \cdot \left( \frac{1}{3\Delta_1} + \frac{2}{3\Delta_2} \right)^{-1}}_{P^{(min)}(\lambda)} \leq P(\lambda) \leq \underbrace{\Gamma_{sc}^{(max)} \cdot \frac{\pi w_0^2}{2} \frac{8I_{sat}}{\Gamma^3} \cdot \left( \frac{1}{3\Delta_1^2} + \frac{2}{3\Delta_2^2} \right)^{-1}}_{P^{(max)}(\lambda)}$$

[Insérer ici une figure avec les courbes  $P^{(min)}(\lambda)$  et  $P^{(max)}(\lambda)$ , et la zone autorisée]

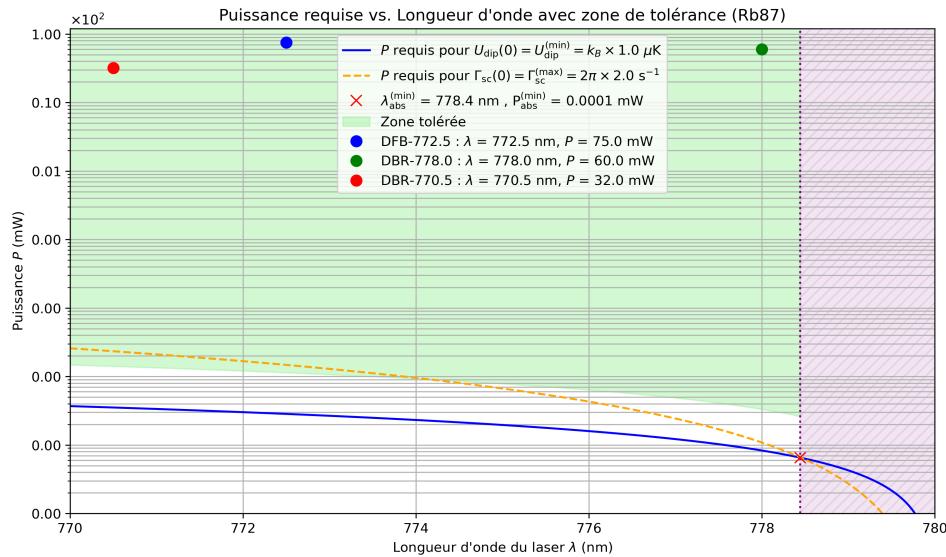


FIGURE 7.6 –  $P^{(min)}(\lambda)$  et  $P^{(max)}(\lambda)$

L'intersection de ces courbes définit une **zone de faisabilité expérimentale** dans l'espace  $(\lambda, P)$ . Le croisement des courbes fournit la longueur d'onde maximale admissible :

$$\lambda_{abs}^{(max)} \simeq 778.4 \text{ nm}, \quad P_{abs}^{(min)} \simeq 0.0001 \text{ mW}$$

Un premier filtrage des sources laser admissibles impose que la longueur d'onde soit inférieure à  $\lambda_{abs}^{(max)}$  et que la puissance disponible dépasse  $P_{abs}^{(min)}$ .

### Prise en compte des pertes optiques

L'ensemble des éléments optiques traversés par le faisceau — incluant la sortie de fibre, les lentilles de collimation et de focalisation, les miroirs de redirection, les diaphragmes, ainsi que le diviseur de faisceau — induit des pertes cumulées non négligeables. Une estimation réaliste, fondée sur les caractéristiques typiques des composants et l'expérience de montage, indique que les pertes globales s'élèvent à environ 60 à 75%.

Ces pertes doivent être prises en compte dès le dimensionnement initial du système laser, afin de garantir que la puissance effectivement disponible au niveau des atomes soit suffisante pour atteindre les profondeurs de piégeage souhaitées. En pratique, on modélise cette efficacité par un facteur global  $\eta$ , défini comme :

$$P_{\text{utile}} = \eta \cdot P_{\text{laser}}, \quad \text{avec } \eta \simeq 0.25.$$

Ce coefficient sera utilisé dans la suite pour évaluer les puissances minimales requises des sources laser candidates. Une marge de sécurité est également conservée pour pallier les éventuels désalignements ou dégradations optiques en conditions expérimentales réelles.

### Sources laser utilisées et pureté spatiale

Trois sources laser ont été sélectionnées pour la réalisation de la boîte optique blue-detuned destinée au piégeage dipolaire du Rubidium-87, dont deux répondent aux conditions de puissance admissibles  $P^{(min)}(\lambda)$  et  $P^{(max)}(\lambda)$ .

- **DFB** à  $\lambda = 772.5 \text{ nm}$ , puissance  $P = 75 \text{ mW}$ .

- **DBR** à  $\lambda = 778.0$  nm, puissance  $P = 60$  mW.
- **DBR** à  $\lambda = 770.5$  nm, puissance  $P = 32$  mW.

Le laser DFB (Distributed Feedback) intègre un réseau de Bragg directement dans la région active, ce qui permet un couplage efficace entre la rétroaction optique et le gain, assurant une émission monomode stable tant sur le plan spectral que spatial. Cette architecture confère au DFB une excellente stabilité et une robustesse appréciées en physique atomique.

Le laser DBR (Distributed Bragg Reflector), quant à lui, dispose d'un réseau de Bragg séparé de la région active. Cette configuration offre une plus grande flexibilité dans le réglage de la longueur d'onde, mais entraîne généralement une stabilité spectrale un peu moindre par rapport aux lasers DFB.

Ces diodes sont pigtaiillées sur des fibres monomodes à maintien de polarisation (type PM780-HP), assurant un profil spatial très pur. En effet, bien que des modes transverses supérieurs puissent être émis par la puce laser, la fibre ne guide que le mode fondamental  $LP_{01}$ , équivalent au mode gaussien  $TEM_{00}$ , dans la gamme spectrale 770–780 nm. Cette configuration agit comme un filtre spatial puissant, garantissant une sortie de faisceau gaussien avec une pureté supérieure à 99.5% en puissance.

Cette haute pureté spatiale est cruciale pour obtenir une focalisation optimale et des gradients de champ suffisamment intenses dans la zone de piégeage, tout en minimisant les pertes optiques et les effets parasites liés à la présence de modes non fondamentaux.

Enfin, les trois lasers se situent dans la zone de tolérance définie par les conditions sur la puissance minimale et maximale en fonction de la longueur d'onde, validant leur adéquation pour la construction de notre boîte optique blue-detuned.

Avec un waist de  $w_0 = 1 \mu\text{m}$ , les puissances minimales requises pour satisfaire les conditions  $U_{\text{dip}}^{(\min)}$  et  $\Gamma_{\text{sp}}^{(\max)}$  sont extrêmement faibles : environ 1.1  $\mu\text{W}$  pour la DFB à 772.5 nm, 0.3  $\mu\text{W}$  pour la DBR à 778.0 nm, et 1.4  $\mu\text{W}$  pour la DBR à 770.5 nm. Ces valeurs sont très largement inférieures aux puissances disponibles pour chacun de ces lasers, même en tenant compte des pertes optiques, ce qui confirme la faisabilité expérimentale du dispositif.

**Choix initial du waist.** Lors de la sélection initiale des lasers, une hypothèse conservative a été faite en supposant un waist focalisé de  $w_0 = 300$  nm au niveau des atomes. Ce choix était motivé par une estimation de l'échelle typique des variations du potentiel dans la boîte optique, et visait à garantir une intensité suffisante à petite échelle.

Avec le recul, cette valeur s'est avérée trop pessimiste. Le système optique finalement mis en place permet des waists plus larges (de l'ordre du micron), mieux adaptés à la géométrie expérimentale et aux contraintes de focalisation. Cette hypothèse initialement sous-estimée a toutefois eu pour effet bénéfique de conduire à une surévaluation des puissances requises, fournissant une marge de sécurité bienvenue dans le dimensionnement des sources laser.

Avec un waist de  $w_0 = 300 \mu\text{m}$ , les puissances minimales requises augmentent considérablement en raison de la baisse d'intensité au centre du faisceau. On obtient alors des puissances nécessaires de l'ordre de 102 mW pour la DFB à 772.5 nm, 30 mW pour la DBR à 778.0 nm, et 127 mW pour la DBR à 770.5 nm. Seul le laser à 778.0 nm satisfait cette condition sans amplification supplémentaire. En revanche, les deux autres lasers se trouvent sous-dimensionnés dans ce scénario, ce qui justifie le recours à un amplificateur optique dans le cas du laser à 770.5 nm.

Ce constat a notamment motivé l'ajout d'un amplificateur optique (TA — Tapered Amplifier) en sortie du laser à 770.5 nm, afin de compenser la puissance disponible limitée et garantir des conditions de piégeage satisfaisantes malgré les pertes optiques du système.

*[Photos laser à 770.5 nm ]*

## 7.5.2 Amplification par Tapered Amplifier (TA)

### Principe et motivation

Afin de compenser le déficit de puissance du laser DBR à 770.5 nm — notamment dans le scénario initialement envisagé avec un waist focalisé important — un amplificateur optique de type *Tapered Amplifier* (TA) a été ajouté en aval de la source laser.

Un TA est un semi-conducteur optique amplificateur non résonant, composé d'une région d'entrée étroite (guidée) et d'une région de sortie évasée (tapered), permettant d'amplifier efficacement un faisceau monomode tout en conservant un profil spatial de bonne qualité. Contrairement aux lasers, le TA n'oscille pas par lui-même : il agit uniquement sur un signal incident (seed). Il peut amplifier des puissances faibles (quelques mW) en entrée jusqu'à plusieurs centaines de mW, voire au-delà, en sortie.

Ce dispositif est particulièrement adapté aux expériences de piégeage optique, où une puissance laser relativement élevée est nécessaire tout en maintenant une bonne qualité spatiale.

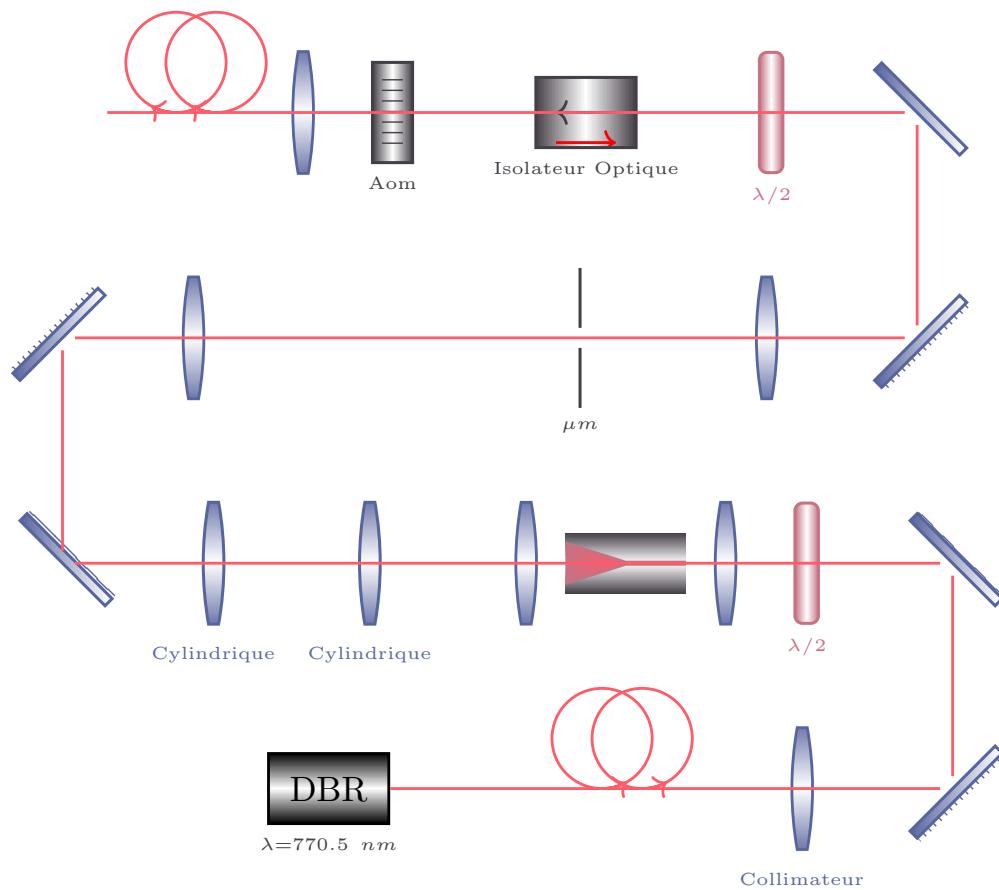


FIGURE 7.7 – Schéma global de l'amplification

### Contraintes et précautions

L'utilisation d'un TA s'accompagne de plusieurs contraintes expérimentales importantes :

- **Sensibilité aux rétro-réflexions** : la puce du TA ne supporte pas les retours optiques parasites, qui peuvent entraîner des instabilités, des dégradations de performance, voire endommager le composant. Un **isolateur optique** est donc placé en sortie pour bloquer tout retour de lumière vers le TA.
- **Sensibilité à l'alignement** : une injection efficace du faisceau dans la zone guidée d'entrée du TA requiert un alignement très précis. Celui-ci est réalisé à l'aide de deux miroirs montés sur des supports à réglage fin, offrant 4 degrés de liberté (translations X-Y, inclinaisons  $\theta_x, \theta_y$ ).
- **Émission multi-modes en sortie** : malgré une injection monomode, la sortie du TA présente parfois plusieurs lobes d'intensité dus à la géométrie évasée. Un diaphragme ou une **pinhole** de  $50\ \mu m$  (à ajuster selon le profil observé) est donc utilisé pour filtrer spatialement le mode fondamental  $TEM_{00}$ .

### Mise en œuvre expérimentale

Le schéma global de l'amplification est présenté sur la figure 7.7 .

- ▷ **Laser seed** : le laser DBR à  $770.5\ nm$  est stabilisé en température et en courant à l'aide du contrôleur Thorlabs ITC-510, et injecté dans le TA à l'aide d'une optique de couplage sur table optique.
- ▷ **Boîtier de protection et régulation thermique** : le TA est installé dans un boîtier métallique maison, conçu pour assurer à la fois une protection mécanique et une stabilité thermique. Ce boîtier intègre un module Peltier et une thermistance pour la régulation active de la température, pilotés par un contrôleur thermique (Arrow OEM). L'ensemble est alimenté par une alimentation dédiée (Delta Electronics), garantissant un fonctionnement stable du système de refroidissement. Cette stabilisation thermique est cruciale pour limiter les dérives du TA et préserver la qualité spatiale du faisceau amplifié.
- ▷ **Filtrage spatial** : un diaphragme (pinhole) placé dans le plan de Fourier d'un système en configuration télescopique, positionné en sortie de l'amplificateur TA, permet de sélectionner efficacement le mode spatial fondamental.

- ▷ **Isolateur optique :** un isolateur optique est placé immédiatement après le TA pour éviter tout retour de lumière vers la puce.
- ▷ **Modulation de puissance :** un modulateur acousto-optique (AOM) est inséré juste avant la fibre optique, permettant de couper la lumière à la demande (switch rapide) ou de moduler dynamiquement l'intensité laser. Cela permet un contrôle fin de l'illumination au niveau des atomes.
- ▷ **Mesure de puissance :** une photodiode ou un power meter placé après l'AOM permet de calibrer précisément la puissance en fonction du courant injecté dans le TA, et de corriger les effets d'instabilité si besoin.

### Caractérisation et performance

La diode laser et le Tapered Amplifier (TA) sont asservis à une température stable de 25°C. Une courbe de puissance de sortie du TA en fonction du courant injecté a été mesurée (voir figure 7.8), avec la diode laser fonctionnant à 25°C et délivrant une puissance maximale d'environ 31.2 mW, tandis que le TA est testé jusqu'à un courant d'injection de 2.5 A.

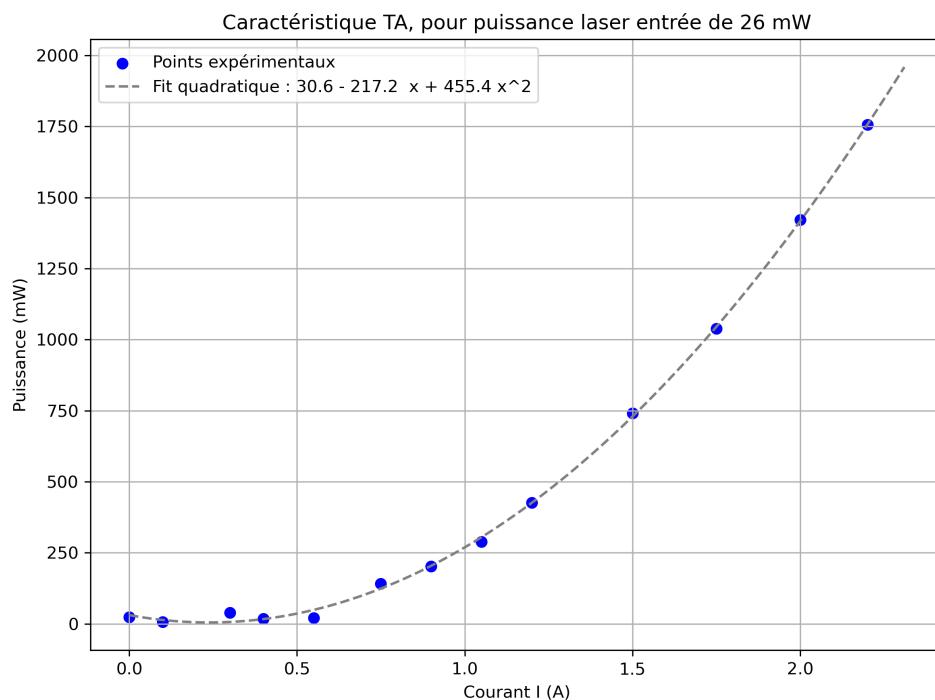


FIGURE 7.8 – Puissance de sortie du Tapered Amplifier (TA) en fonction du courant d'injection, pour une puissance d'entrée provenant de la diode laser fixée à 25 mW.

Afin d'éviter une dégradation prématuée des composants, il a été choisi de ne pas les faire fonctionner à leurs limites maximales. La diode laser est ainsi réglée pour fournir une puissance d'environ 25 mW (courant  $I_{\text{diode}} = 150.6 \text{ mA}$ ) et le TA est exploité avec un courant d'environ 1.5 A. Cette configuration assure un bon compromis entre puissance de sortie et longévité des dispositifs, tout en garantissant une amplification stable et un profil spatial préservé.

Pour un courant d'injection de 1.5 A dans le TA, la puissance mesurée en sortie, après passage dans le modulateur acousto-optique (AOM), atteint environ 62 mW.

L'AOM génère plusieurs ordres de diffraction : le mode zéro (non diffracté), les modes  $\pm 1$ , etc. Afin d'optimiser le transfert d'énergie dans un mode diffracté souhaité (par exemple le premier ordre  $\pm 1$ ), le cristal AOM a été ajusté finement en rotation. Ce réglage permet de maximiser la puissance dans ce mode non nul.

Le faisceau correspondant à ce mode diffracté, qui concentre la majorité de la puissance utile, est ensuite injecté dans une fibre monomode à maintien de polarisation.

Ainsi, l'AOM est configuré de manière à transférer efficacement la puissance vers le mode diffracté utile, avec une puissance d'environ 62 mW disponible à l'entrée de la fibre, garantissant une qualité spatiale et une polarisation stables pour l'expérience.

Le système ainsi mis en place permet d'obtenir, de manière stable, une puissance suffisante en sortie pour alimenter la fibre de piégeage, même en tenant compte des pertes optiques du système.

# Conclusion

Conclusion de la thèse.



## **Annexe A**

## **Annexes**

Informations complémentaires.



# Bibliographie

- [1] Jacopo De Nardis, Miłosz Panfil, Andrea Gambassi, Leticia F. Cugliandolo, Robert Konik, and Laura Foini. Probing non-thermal density fluctuations in the one-dimensional Bose gas. *SciPost Phys.*, 3 :023, 2017.
- [2] G. Goldstein and N. Andrei. Equilibration and generalized gge in the lieb-liniger gas. *arXiv preprint*, 2013.
- [3] Jean-Sébastien Caux and Robert Konik. Constructing the generalized gibbs ensemble after a quantum quench. *Phys. Rev. Lett.*, 109 :175301, 2012.
- [4] T. Pálmai and R. M. Konik. Quasi-local charges and the generalized gibbs ensemble in the lieb-liniger model. *Phys. Rev. E*, 98(5) :052126, 2018.
- [5] Aisling Johnson. *One-dimensional Bose Gases on an Atom Chip : Correlations in Momentum Space and URL*. Thèse de doctorat, Université Paris-Saclay (CComUE), December 2016.
- [6] PhD thesis.
- [7] Benjamin Doyon. Lecture notes on generalized hydrodynamics, 2017. <https://www.damtp.cam.ac.uk/user/db275/GHDlectures.pdf>.
- [8] Bruno Bertini, Mario Collura, Jacopo De Nardis, and Maurizio Fagotti. Transport in out-of-equilibrium xxz chains : Exact profiles of charges and currents. *Physical Review Letters*, 117(20) :207201, 2016.
- [9] Olalla A Castro-Alvaredo, Benjamin Doyon, and Takato Yoshimura. Emergent hydrodynamics in integrable quantum systems out of equilibrium. *Physical Review X*, 6(4) :041065, 2016.
- [10] Benjamin Doyon and Herbert Spohn. Generalized hydrodynamics of the classical toda system. *Journal of Statistical Mechanics : Theory and Experiment*, 2017(7) :073210, 2017.