

### Détermination des paramètres spectroscopiques des bandes v1 et v3 de NH3 par spectroscopie infrarouge Nourhene Maaroufi

### ▶ To cite this version:

Nourhene Maaroufi. Détermination des paramètres spectroscopiques des bandes v1 et v3 de NH3 par spectroscopie infrarouge. Physique [physics]. Université Sorbonne Paris Cité; École nationale d'ingénieurs de Tunis (Tunisie), 2019. Français. NNT: 2019USPCC099. tel-03099363

### HAL Id: tel-03099363 https://theses.hal.science/tel-03099363v1

Submitted on 6 Jan 2021

**HAL** is a multi-disciplinary open access archive for the deposit and dissemination of scientific research documents, whether they are published or not. The documents may come from teaching and research institutions in France or abroad, or from public or private research centers. L'archive ouverte pluridisciplinaire **HAL**, est destinée au dépôt et à la diffusion de documents scientifiques de niveau recherche, publiés ou non, émanant des établissements d'enseignement et de recherche français ou étrangers, des laboratoires publics ou privés.





## THÈSE EN CO-TUTELLE

Pour obtenir le grade de DOCTEUR DE L'UNIVERSITÉ DE TUNIS Discipline : PHYSIQUE Et

DOCTEUR DE L'UNIVERSITÉ PARIS DIDEROT Discipline : PHYSIQUE

*Spécialité* : Chimie de la pollution atmosphérique et physique de l'environnement ÉCOLE DOCTORALE 129: Sciences de l'environnement d'Ile-de-France

Présentée et soutenue publiquement par

### **Nourhene MAAROUFI**

Détermination des paramètres spectroscopiques des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> par spectroscopie Infrarouge

Thèse soutenue le 10 Juillet 2019 devant les jurys :

Jilani LAMLOUMI	Professeur à l'École Nationale Supérieure d'Ingénieurs de Tunis	Président de jury
Vincent BOUDON	Directeur de recherche, LICB, Université de Bourgogne	Rapporteur
Kamel HAMMAMI	Maitre de conférences à la Faculté des Sciences de Bizerte	Rapporteur
Maud ROTGER	Professeur à Université de Reims Champagne Ardenne	Examinatrice
Fridolin KWABIA TCHANA	Professeur à l'Université Paris Créteil et Paris Diderot	Directeur de thèse
Hassen AROUI	Professeur à l'École Nationale Supérieure d'Ingénieurs de Tunis	Directeur de thèse

## Dédicace

A la mémoire de mon père.

A ma mère Najet. A mes frères et à ma soeur Ikram. A toute ma famille.

Je dédie ce travail.

### Remerciements

Le travail présenté dans ce manuscrit a été réalisé dans le cadre d'une thèse de Doctorat en cotutelle entre le Laboratoire Interuniversitaire des Systémes Atmosphériques LISA à l'Université Paris Créteil EST et Paris Diderot et le Laboratoire de Spectroscopies et Dynamiques Moléculaires LSDM à l'Ecole Nationale Supérieure d'Ingénieurs de Tunis.

Ma profonde gratitude va à Monsieur le Professeur **Hassen Aroui**, directeur de cette thèse. Grâce à ses compétences, ses conseils et ses critiques, j'ai eu la chance de pouvoir développer mes connaissances en spectroscopie moléculaire et de découvrir cette grande communauté. Un grand merci également pour son soutien et encouragements qu'il m'a apporté pendant ces années de thèse et plus particulièrement de m'avoir donné la possibilité d'intégrer LISA et d'en effectuer des stages de recherches et de participer aux congrès nationaux et internationaux de spectroscopie moléculaire. Merci pour la confiance que vous m'avez accordée.

Monsieur le Professeur **Fridolin Kwabia Tchana** à l'Université Paris Est Créteil et Paris Diderot a co-encadré ce travail avec beaucoup de rigueur. Grâce à ses compétences dans le domaine de physique moléculaire, il m'a permis à mener à bien ce travail et à me familiariser au dispositif expérimental situé au LISA. En dehors de l'aspect technique de la thèse, il s'est impliqué dans les affaires administratives et sociales pendant mes séjours en France, qu'il veuille bien accepter l'expression de ma reconnaissance et mes sincères remerciements. Je tiens à remercier les membres du Laboratoire Interuniversitaire des Systèmes Atmosphériques pour leur aimable accueil. J'adresse mes sincères remerciements à Madame Pascale Chelin et plus particulièrement à Monsieur **Xavier Landsheere**.

Je remercie mes amis que j'ai rencontré à LISA tout particulièrement **Anusanth Anantharajah et Moustapha Ndao** pour sa bonne humeur et son énergie au quotidien, merci d'avoir été là pour me remonter le moral.

Je tiens à exprimer toute ma reconnaissance à Monsieur **Mohamed Dhib** Professeur à l'Ecole Nationale Supérieure d'Ingénieurs de Tunis pour ses réponses à mes questions et ses aides très précieuses au cours de cette thèse.

Je remercie également, avec toute ma respectueuse gratitude et toute ma reconnaissance, Monsieur **Jileni Lamloumi** Professeur à l'École Nationale Supérieure d'Ingénieurs de Tunis pour l'honneur qu'il m'a fait lorsqu'il a eu la gentillesse d'accepter de présider le jury de cette soutenance.

Je suis très reconnaissante à Monsieu **Vincent Boudon** Directeur de recherche, LICB, Université de Bourgogne et Monsieur **Kamel Hammemi** Maitre de conférences à la Faculté des Sciences de Bizerte d'avoir accepté d'être les rapporteurs de ma thèse. Leurs critiques et suggestions ont été très intéressantes et enrichissantes. Je remercie Madame **Maud ROTGER** Professeur à Université de Reims Champagne Ardenne d'accepter d'examiner ma soutenance de thèse. Ma réflexion scientifique s'est également enrichie des nombreuses échanges que j'ai eu avec Manel Matousi, Amal farji et Khouloud Laamiri jeunes chercheurs que j'ai co-encadré pendant ses travaux de mastère.

Mes remerciements vont aussi à tous mes amis et membres du Laboratoire de Spectroscopies et Dynamiques Moléculaires pour leur aide, sympathie et nos discussions intéressantes et fructueuses.

Enfin, je ne saurais terminer sans exprimer toute ma reconnaissance à ma cousine Radhia Karchi pour m'avoir permis de mener à bien mes projets d'études en France. Détermination des paramètres spectroscopiques des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> par spectroscopie Infrarouge

**Résumé** : Ce travail avait pour but de déterminer les paramètres des raies d'absorption de la molécule d'ammoniac en vue d'applications atmosphériques. A ce sujet, nous avons mesuré, à température ambiante, les intensités et les coefficients d'élargissement et de déplacement collisionnels des raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$ , et  $4v_2$  dans la région spectrale 3050-3600 cm<sup>-1</sup> de NH<sub>3</sub> auto-perturbé. Ces mesures ont été effectuées dans un grand nombre de branches de ces bandes avec une très grande précision à l'aide d'un spectromètre infrarouge à transformée de Fourier à haute résolution (0.008 cm<sup>-1</sup>).

Ces paramètres spectroscopiques ont été déterminés à l'aide d'une technique d'ajustement multi-pression utilisant deux profils différents : un profil de Voigt et un profil de Rosenkranz.

Le manuscrit comporte cinq parties. La première partie concerne les propriétés spectroscopiques de l'ammoniac. La deuxième partie est dédiée à l'appareillage, avec la description du spectromètre IRTF Bruker IFS125HR. Dans la troisième partie, nous exposons les résultats des intensités et des auto-élargissements de raies isolées, qui sont extrait à partir des spectres enregistré, des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$  de NH<sub>3</sub>. La quatrième partie présente les résultats obtenus sur les déplacements de raies et les effets d'interférence entre les composantes des doublets des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub>.

Pour interpréter les résultats des mesures de largeurs de raies du système collisionnel  $NH_3$  auto-perturbé, nous allons présenter dans le chapitre 5 le formalisme adopté pour le calcul de ces largeurs. Une comparaison entre les largeurs calculées et mesurées permet de tester la validité du formalisme utilisé.

**Mots-clés** : Ammoniac; spectroscopie à haute résolution par transformée de Fourier ; intensités des raies; coefficients d'auto-élargissement; déplacement de raie ; effet d'interférence ; profil de Rosenkranz; coefficients d'élargissement théorique; dépendance en J et K.

# Determination of the spectroscopic parameters of the bands $v_1$ and $v_3$ of $NH_3$ by infrared spectroscopy.

**Abstract**: The aim of this work was to determine the parameters of the absorption lines of the ammonia molecule for atmospheric applications. In this regard, we measured, at room temperature, the intensities, the broadening and the shift coefficients of the lines of the bands  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$ , and  $4v_2$  in the spectral region 3050-3600 cm<sup>-1</sup> of self-disturbed NH<sub>3</sub>. These measurements were carried out in a large number of branches of these bands with very high precision using a high resolution Fourier transform infrared spectrometer (0.008 cm-1).

These spectroscopic parameters were determined using a multi-pressure fitting technique using two different profiles: a Voigt profile and a Rosenkranz profile.

The manuscript consists of five parts. The first part concerns the spectroscopic properties of ammonia. The second part is dedicated to the apparatus, with the description of the Bruker IFS125HR IRTF spectrometer. In the third part, we expose the results of the line intensities and self-broadenings of isolated lines, which are extracted from the recorded spectra, bands  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  and  $4v_2$  of NH<sub>3</sub>. The fourth part presents the results obtained on line shifts and the interference effects between the components of the doublets of the  $v_1$  and  $v_3$  bands of NH<sub>3</sub>.

To interpret the results of the line width measurements of the self-disturbed  $NH_3$  collisional system, we will present in chapter 5 the formalism adopted for the calculation of these widths. A comparison between the calculated and measured widths makes it possible to test the validity of the formalism used.

**Key Words**: Ammonia; high-resolution Fourier transform spectroscopy; line intensities; selfbroadening coefficients; Shift coefficients; interference effect; Rosenkranz profile; theoretical broadening coefficients; *J* and *K* dependence.

#### Sommaire

Introduction générale	1
Chapitre 1 : Spectroscopie de NH <sub>3</sub>	6
Introduction	6
A. Spectroscopie de NH <sub>3</sub>	7
1. Structure de la molecule d'ammoniac	7
1.1 Propriétés et géométrie	7
1.2 Symétrie de la molécule	8
1.3 Modes de vibration	9
1.4 Harmoniques et bandes de combinaison	11
2. Energie de vibration-rotation de NH <sub>3</sub>	
2.1 Effet de l'inversion dans NH <sub>3</sub>	
2.2 Expression de l'énergie de vibration-rotation	13
3. Règles de selection ro-brationnelles	16
3.1 Etats rotationnels de NH <sub>3</sub>	16
3.2 Règles de sélection	17
3.3 Moment de transition	
3.2.1 Cas d'une bande parallèle	
3.2.2 Cas d'une bande perpendiculaire	
3.2.3 Nomenclature des transitions ro-vibrationnelles	20
4. Interaction de Coriolis, de Fermi, de type l, de type k dans la region de 3 $\mu$ m de l	NH <sub>3</sub> 21
4.1 Développement de l'Hamiltonien de vibration-rotation	
4.2 Eléments de matrice de l'interaction de « Coriolis »	
4.3 Elément de matrice de l'interaction de « Fermi »	
4.4 Eléments de matrice de l'interaction de « type <i>l</i> »	
4.5 Interaction de « type <i>k</i> »	
B. Profils de raies	
1. Loi d'absorption de Beer-Lambert	
2. Processus d'elargissement des raies - les differents types de profils de raies	
2.1 Elargissement naturel	
2.2 Elargissement Doppler	
2.3 Elargissement collisionnel	
2.4 Profil de Voigt : cas des pressions intermédiaires	
3. Profil de raie prenant en compte des effets plus fins	
3.1 Effet Dicke	
3.2 Modèle de Galatry	
3.3 Modèle de Rautian	
Chapitre 2 : Spectroscopie à Transformée de Fourier, modélisation de la	fonction
u apparen	
Introduction	
1. La speciroscopie infrarouge.	
1.1 Le rayonnement infrarouge	
1.2 La spectroscopie inifarouge	
1.5 Composants a un spectrometre	
2. La spectroscopie à 1 ransformee de Fourier (FTIK)	
2.1 Introduction	

2.2 Spectroscopie à Transformée de fourier	38
2.2.1 L'interférogramme	38
2.2.3 Fonction d'appareil	40
2.2.4 Echantillonnage	42
2.3 L'interféromètre à haute résolution Bruker IFS125HR	43
2.3.1 Description du spectromètre	43
2.3.2 Les éléments essentiels du spectromètre	44
Chanitus 2. Détermination des intensités et des coefficients d'aute élemeissement de	
de NH <sub>2</sub>	rales
Introduction	49
Etat de l'art du suiet	50
A. Approche expérimentale	53
1. Enregistrement et calibration des spectres	53
2. Methode d'ajustement des spectres	
3. Analyse des incertitudes	
B. Analyse et comparaisons avec la litterature	62
I. Determination des parametres d'intensites	62
1.1 Analyse des resultats obtenus pour les bandes $v_1$ , $v_3$ , $2v_4$ et $4v_2$	62
1.2 Dependance des intensités de raies en fonction de J et K	03
1.5 Comparaison des intensités de l'ales avec des travaux anteneurs	00 60
1.4 Moment de transition violationnel, parametres de confection et miensités de bandes	09
I.4.1 Demonstration et principe de calcul des intensités d'une faie foviorationnene	09
I 4 2 1 Carré du moment de transition dinolaire	73
I 4 2 2 Moment de transition vibrationnel	75
I 4 2 3 Intensité de bande	79
II Détermination des paramètres d'auto-élargissement collisionnels	82
II 1 Analyse des résultats obtenus pour les bandes $v_1$ , $v_2$ , $2v_4$ et $4v_2$	82
II 2 Dépendance rotationnelle des coefficients d'auto-élargissement	02
II.3 Comparaison des coefficients d'auto-élargissement avec ceux des travaux antérieur	rs 85
II 3 1 Coefficients d'auto-élargissement de la bande $2v_4$ · fonction polynomiale en l	I et K
et comparaison avec les mesures dans les bandes $v_1$ et $v_3$ .	
II 3 2 Dépendance vibrationnelle des coefficients d'auto-élargissement de la bande 4	V28 89
Conclusion.	90
Chapitre 4 : Effets d'interference et deplacement de raies dans les bandes $v_1$ et v	/ <sub>3</sub> de
Infraduction	04
I Phénomène de couplage entre raies	94
I 1 Travaux antérieurs	95
I.1 Havaux ancheurs I 2 Modélisation schématique des effets d'interférences	90
I 3 Modèle théorique des doublets	100
I 3 1 Introduction	100
I 3 2 Expression du coefficient d'absorption	100
I.4 Détermination expérimentale des coefficients de counlage	106
I.4.1 Approche expérimentale	106
I.4.2 Résultats et discussions	108

I.5 Effet du line-mixing sur les coefficients d'élargissement par pression	110
I.6 Comparaison des coefficients de line-mixing	112
II. Mesure des déplacements de raies	113
II.1 Etat de l'art	113
II.2 Détermination expérimentale des coefficients de déplacement de raies	114
II.3 Résultats et discussion	116
II.4 Comparaison des coefficients de déplacement	119
II.5 Déplacements de raies non linéaires	120
II.5.1 Travaux antérieurs	120
II.5.2 Analyse des déplacements non linéaires	121
II.5.3 Interprétation de la dépendance non linéaire des déplacements observés	122
II.5.4 Résultats et discussion	123
Conclusion	123

### Chapitre 5: Calcul theorique des largeurs de raie

1. Origine et historique	129
2. Bref aperçu sur le formalisme ATC	131
2.1 Les hypothèses de la théorie ATC	
2.2 Profil lorentzien et coefficient d'élargissement	132
3. Fonction d'interruption	133
3.1 Système moléculaire	
3.2 Fonction d'interruption	
3.3 Procédure de coupure « cut-off »	
3.4 Reformulation de la fonction d'interruption	
4. Modeles de trajectoires	137
4.1 Modèles de trajectoires paraboliques	
4.1.1 Modélisation de trajectoires	
4.1.2 Coefficient d'élargissement dans le modèle de trajectoire parabolique	139
4.2 Modèle de trajectoire exacte	
4.2.1 Introduction	
4.2.2 Description de la trajectoire	
4.2.3 Calcul numérique des fonctions de résonance Erreur ! Signet	non défini.
5. Potentiel intermoléculaire	143
5. Potentiel intermoléculaire	
<ul> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub></li> </ul>	143 143 144
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li></ol>	143 143 144 146
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub></li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub></li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub></li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction.</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.3 Fonction d'interruption</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li></ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub></li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction.</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.3 Fonction d'interruption</li> <li>6.4 Nouveaux termes dans les fonctions d'interruption.</li> <li>6.5 Règles de sélection.</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li></ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction.</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.3 Fonction d'interruption</li> <li>6.4 Nouveaux termes dans les fonctions d'interruption.</li> <li>6.5 Règles de sélection.</li> <li>7. Résultats théoriques des coefficients d'auto-élargissement.</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction.</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.3 Fonction d'interruption .</li> <li>6.4 Nouveaux termes dans les fonctions d'interruption.</li> <li>6.5 Règles de sélection.</li> <li>7. Résultats théoriques des coefficients d'auto-élargissement.</li> <li>7.1 Calcul numérique</li> <li>7.2 Analyse des résultats</li> </ol>	
<ol> <li>5. Potentiel intermoléculaire.</li> <li>5.1 Formulation générale</li> <li>5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.1 Introduction.</li> <li>6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>.</li> <li>6.3 Fonction d'interruption</li> <li>6.4 Nouveaux termes dans les fonctions d'interruption.</li> <li>6.5 Règles de sélection.</li> <li>7. Résultats théoriques des coefficients d'auto-élargissement.</li> <li>7.1 Calcul numérique</li> <li>7.2 Analyse des résultats</li> </ol>	$\begin{array}{c}143 \\143 \\143 \\144 \\146 \\146 \\147 \\153 \\153 \\155 \\155 \\157 \\1610 \end{array}$

Conclusion Générale	
Annexes	

### Introduction Générale

Le principe de base de la spectroscopie repose sur l'interaction du rayonnement électromagnétique avec la matière, et dans l'analyse de cette interaction en fonction de la fréquence. Chaque molécule possède sa propre signature spectrale traduisant son état physicochimique, ses niveaux d'énergie, sa densité, sa température, sa structure cristallographique, son état physique, etc.

La spectroscopie est un outil puissant et très efficace dans beaucoup de domaines, dont la physique moléculaire. Les paramètres spectroscopiques mesurés sont indispensables pour les recherches fondamentale et appliquée. Elle est nécessaire pour l'interprétation des collisions moléculaires des milieux étudiés et en particulier les milieux interstellaires, l'atmosphère terrestre, et les milieux lasers [1-3]. Elle permet aussi l'exploration et le dosage de beaucoup de constituants des atmosphères terrestre et planétaires.

La spectroscopie moléculaire permet, entre autres, la mesure d'intensités et de largeurs de raies de vibration–rotation, même pour des spectres à structure très complexe pouvant présenter des interférences entre les raies (phénomène appelé *line-mixing*). Cette technique permet l'étude des profils de raies dans des conditions expérimentales qui peuvent s'affranchir presque ou totalement des effets de la distorsion instrumentale.

La molécule d'ammoniac, détectée dans les atmosphères de Jupiter [1] et de Saturne [2], est le 4<sup>ème</sup> composé le plus abondant dans l'atmosphère de Jupiter [1] derrière l'hydrogène, l'hélium et le méthane. Elle est présente également dans les zones industrielles et agricoles, et joue un rôle clé dans l'explication des processus physico-chimiques qui se produisent dans ces régions où les molécules absorbantes sont en collision avec d'autres espèces atomiques ou moléculaires (He, Ar, O<sub>2</sub>, N<sub>2</sub>, CO<sub>2</sub>, etc.) [1-3]. Cette molécule est considérée comme une sonde très puissante des conditions atmosphériques de ces milieux.

D'un point de vue fondamental, les paramètres spectroscopiques mesurés seront introduits dans plusieurs bases de données spectroscopiques dont HITRAN et GEISA les plus reconnues.

Le spectre infrarouge de NH<sub>3</sub> dans la région de 3  $\mu$ m étudiée dans cette thèse comporte plusieurs bandes d'absorption ; les bandes v<sub>1</sub> (v<sub>1</sub>=1) et v<sub>3</sub> (v<sub>3</sub>=1) relativement intenses, la bande 2v<sub>4</sub> (v<sub>4</sub>=2) moins intense que les 2 dernières, la bande 4v<sub>2</sub> (v<sub>2</sub>=4) peu intense et la bande de combinaison 2v<sub>2</sub>+v<sub>4</sub> (v<sub>2</sub>=2, v<sub>4</sub>=1) à peine visible dans les spectres enregistrés. Les niveaux d'énergie ro-vibrationnels dans cette région sont perturbés par tous les types d'interactions moléculaires : interactions de Coriolis, de Fermi, essentielle de type *l* ou de type *k*, etc.

Ces interactions sont très compliquées à modéliser et à quantifier, mais apportent beaucoup d'informations sur la structure quantique des niveaux d'énergie supérieurs des bandes étudiées et sur les règles de sélection permises et interdites qui régissent les transitions entre ces niveaux ro-vibrationnels de cette molécule.

Cette thèse comporte deux volets de la spectroscopie moléculaire. Le premier aborde les mesures d'intensités de raies et la détermination des paramètres correspondants comme les moments de transition, les intensités de bande et les facteurs d'Herman-Wallis.

L'élaboration d'un modèle correct permettant d'interpréter ces intensités requiert des outils théoriques très puissants permettant de déterminer la matrice associée à l'opérateur moment dipolaire de transition entre les niveaux de rotation-vibration de NH<sub>3</sub>.

Le deuxième volet traite les mesures et les calculs théoriques des largeurs et des déplacements de raies des bandes étudiées. Ces calculs nécessitent la connaissance du potentiel intermoléculaire. Opter pour un calcul *ab initio* de ce potentiel reste une tâche très difficile à mener. Ce type de calcul reste aujourd'hui restreint à des petits systèmes moléculaires comme les clusters NH<sub>3</sub>-He et NH<sub>3</sub>-H<sub>2</sub>.

Par ailleurs, pour des molécules présentant des spectres très denses, ou à haute pression des gaz étudiés, les mesures des paramètres spectroscopiques raie par raie sont compliquées à réaliser. Les amplitudes des ailes deviennent importantes et on observe un phénomène d'interférence appelé aussi *line-mixing*, nom couramment employé dans la littérature.

De tels phénomènes peuvent se produire par effet tunnel entre les composantes des doublets d'inversion de la molécule d'ammoniac, en particulier, dans les bandes  $v_3$  et  $v_4$ , présentant des faibles écarts d'inversion.

Nous présentons dans ce mémoire une étude expérimentale et théorique des intensités, des largeurs et de déplacement de raies à faible pression des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$  de NH<sub>3</sub> auto-perturbé. Dans ce travail, les spectres ont été enregistrés à l'aide d'un interféromètre

2

infrarouge à transformée de Fourier Bruker IFS 125HR à très haute résolution du Laboratoire Interuniversitaire des Systèmes Atmosphériques (LISA) à Créteil.

Les intensités et les largeurs de raies ont été obtenues par la méthode de fit multi-pression d'un profil de Voigt, négligeant les effets d'interférence, ou un profil de Rosenkranz de 1<sup>er</sup> ordre tenant compte des effets d'interférences [4]. Ces profils tiennent compte de l'effet Doppler et de la fonction d'appareil par une convolution avec le profil collisionnel de la raie. Nous discuterons l'évolution de ces paramètres spectroscopiques en fonction des nombres quantiques rotationnels J et K. L'analyse des intensités de raies nous permettra de déterminer les carrés des moments de transition raie par raie. L'analyse de ces moments nous permet d'en déduire les paramètres d'intensités de chaque bande tels que, les moments de transition vibrationnels, les intensités de bandes et les coefficients de Hermann-Wallis, responsables des interactions évoquées précédemment.

Les calculs théoriques des largeurs de raies de NH<sub>3</sub> auto-perturbé seront effectués en appliquant le formalisme semi-classique qui utilise un potentiel intermoléculaire basé sur la méthode du tenseur irréductible et la théorie des perturbations du deuxième ordre.

Dans le premier chapitre de cette thèse, nous allons présenter la spectroscopie de l'ammoniac. Nous insisterons plus particulièrement sur les bandes parallèles  $v_1$  et  $4v_2$  et les bandes perpendiculaires  $v_3$  et  $2v_4$  pour lesquelles des mesures et des analyses ont été effectuées.

Dans le chapitre 2, nous allons décrire la technique expérimentale utilisée pour l'enregistrement des spectres. La spectroscopie à transformée de Fourier sera abordée brièvement. Le principe de fonctionnement du spectromètre à transformée de Fourier Bruker IFS 125HR utilisé dans ce travail sera aussi présenté succinctement.

Le chapitre 3 portera sur les mesures d'intensités et des largeurs de raies isolées des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$  de NH<sub>3</sub>. Nous décrivons la méthode de traitement des spectres (procédure de fit). Nous verrons que la connaissance de la forme de la fonction d'appareil est indispensable pour déterminer les paramètres spectroscopiques avec une précision convenable.

L'analyse et l'interprétation des résultats sur les intensités de raies seront réalisées à l'aide du modèle de Tarrago [5], basé sur la transformation de contact de l'opérateur moment dipolaire de transition.

Le  $4^{eme}$  chapitre sera réservé aux mesures des déplacements de raies et des effets d'interférence entre les composantes des doublets des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub>. Nous exposerons le modèle utilisé et nous déterminerons les paramètres de couplage et les déplacements de raies.

3

Nos résultats montrent que contrairement aux largeurs de raies et aux paramètres d'interférence illustrant une variation linéaire en fonction de la pression, les déplacements en fréquence de nombreuses raies des bandes  $v_1$  et  $v_3$  présentent une dépendance non linéaire. La composante quadratique de cette dépendance démontre une corrélation entre les phénomènes de *line-mixing* et les déplacements de raie.

Pour interpréter les résultats des mesures de largeurs de raies du système collisionnel NH<sub>3</sub> auto-perturbé, nous allons présenter dans le chapitre 5 le formalisme adopté pour le calcul de ces largeurs. Une comparaison entre les largeurs calculées et mesurées permet de tester la validité du formalisme utilisé.

#### Références

- [1] V. Kunde, R. Hanel, W. Maguire, J.P. Baluteau, A. Marten, A. Chedin, H. Housson and N.S. Scottt, Astrophys. J. **263**, 443 (1982).
- [2] P.T.P. Ho and C. H. Townes. Annu. Rev. Astron. Astrophys. 21, 239 (1983).
- [3] D.J. Brassington. Measurements of atmospheric HCl and NH<sub>3</sub> with a mobile tunable diode lasers system. In: Proceedings of the international symposium on monitoring of gaseous pollutants by tunable diode lasers, Freiburg, Germany, 17 October 1988.
- [4] P.W. Rosenkranz. Shape of the 5 μm oxygen band in the atmosphere. IEEE Trans Antennas Propag. 23,498-506 (1975).
- [5] G. Tarrago, O.N. Ulenikov, and G. Poussigue. J Phys. 45,1429-1447 (1984).

### **CHAPITRE 1**

### SPECTROSCOPIE DE L'AMMONIAC ET PROFILS DE RAIES

#### Introduction

L'étude expérimentale et théorique des phénomènes qui découlent du processus d'excitation rovibrationnelle d'une molécule nécessite la connaissance de sa spectroscopie. Dans ce chapitre, nous allons rappeler tout d'abord la structure et les propriétés spectroscopiques de l'ammoniac.

La deuxième partie de ce chapitre sera consacrée à la présentation des profils de raies. Nous allons présenter d'abord la loi d'absorption de Beer-Lambert et définir la notion de profil spectral d'une raie d'absorption. Puis nous aborderons les différents processus physiques qui se produisent dans les mélanges gazeux et leur effet sur la forme d'une raie. Pour cela, des exemples de profils théoriques les plus élaborés seront illustrés.

#### A. Spectroscopie de NH<sub>3</sub>

#### 1. Structure de la molécule d'ammoniac

L'ammoniac est un gaz incolore à odeur piquante, issu à l'état naturel de la dégradation biologique des matières azotées (acides aminés) présentes dans les déchets organiques ou dans le sol. Il joue un rôle important dans le cycle de l'azote naturel et il est généralement utilisé dans la fabrication des engrais, de l'acide nitrique, des plastiques, etc.

L'ammoniac est aussi un gaz toxique, inflammable, corrosif pour les yeux, et peut détériorer les muqueuses des voies respiratoires. Il peut être mortel à des concentrations élevées. Une fiche d'identité de la molécule d'ammoniac sera présentée dans la suite de ce paragraphe.

#### 1.1 Propriétés et géométrie

La molécule d'ammoniac (NH<sub>3</sub>), de masse molaire 17.03 g.mol<sup>-1</sup>, est formée de quatre atomes et comporte 10 électrons au total, où l'atome d'azote possède un doublet non liant et trois électrons célibataires pouvant former trois liaisons covalentes avec trois atomes d'hydrogène.



*Figure 1.1* : *Géométrie, axes principaux d'inertie et moment dipolaire de NH3. L'axe b est orthogonal au plan (ac).* 

La molécule de NH<sub>3</sub> présente une géométrie pyramidale où l'azote occupe le sommet et les trois hydrogènes forment un plan. La hauteur de la pyramide (distance de l'azote au plan formé par les hydrogènes) vaut 37.7 pm. Les liaisons N-H ont une longueur de 101.2 pm. Chaque liaison N-H forme un angle  $\beta = 106.7^{\circ}$  avec les liaisons voisines et l'angle  $\alpha = 67.5^{\circ}$  avec la normale au plan formé par les hydrogènes. Outre cela, l'ammoniac possède un moment dipolaire valant 1.47 D [1].

#### 1.2 Symétrie de la molécule

NH3 est une molécule qui possède les éléments de symétrie suivants :

- L'identité E,

- Deux axes de rotation C<sub>3</sub>, le premier correspondant à une rotation dans le sens direct d'angle  $2\pi/3$  et le second correspondant à une rotation dans le sens indirect d'angle  $4\pi/3$ ,

- Chaque liaison N-H est contenue dans un plan, ces trois plans ont une intersection commune avec l'axe C<sub>3</sub>. Ce sont les plans de symétrie verticaux  $\sigma_V$ .



Figure 1.2 : Eléments de symétrie de NH<sub>3</sub>.

Toutes ces opérations de symétrie permettent d'attribuer à l'ammoniac le groupe ponctuel  $C_{3V}$ .

Les résultats de combinaison de deux opérations de groupe sont regroupés dans la table de multiplication suivante :

	E	C <sub>3</sub> <sup>+</sup>	<b>C</b> <sub>3</sub>	σ1	σ2	σ3
E	Е	$C_{3}^{+}$	C <sub>3</sub> -	$\sigma_1$	$\sigma_2$	σ <sub>3</sub>
$C_{3}^{+}$	$C_3^+$	$C_3$	E	$\sigma_3$	$\sigma_1$	$\sigma_2$
C <sub>3</sub> -	$C_3$	E	$C_{3}^{+}$	$\sigma_2$	$\sigma_3$	$\sigma_1$
σ1	$\sigma_1$	$\sigma_2$	$\sigma_3$	E	$C_{3}^{+}$	$C_3$
σ2	$\sigma_2$	$\sigma_3$	$\sigma_1$	$C_3^-$	E	$C_{3}^{+}$
σ3	$\sigma_3$	$\sigma_1$	$\sigma_2$	$C_{3}^{+}$	$C_3$	E

**Tableau 1.1** : Table de multiplication du groupe de symétrie  $C_{3V}$ .

La table de caractère de NH<sub>3</sub> synthétise le comportement de toutes les représentations irréductibles lors des opérations de symétrie. Les colonnes de la table correspondent aux opérations de symétrie (E, C<sub>3</sub>,  $\sigma_v$ ) le nombre devant chaque opération indique le nombre de chaque classe (2 rotations et 3 réflexions) alors que les lignes représentent les représentations irréductibles des symétries E, A<sub>1</sub> et A<sub>2</sub>.

L'ordre du groupe  $C_{3v}$  est g = 6 c'est le nombre d'éléments dans le groupe. La table de caractères correspondante à  $C_{3v}$  est représentée ci-dessous.

	E	<b>2C</b> <sub>3</sub>	<b>3</b> σ <sub>V</sub>	
<b>A</b> <sub>1</sub>	1	1	1	
$A_2$	1	1	-1	
E	2	-1	0	

**Tableau 1.2** : Caractères du groupe de symétrie  $C_{3V}$ .

NH<sub>3</sub> est une molécule à symétrie axiale, de type toupie symétrique aplatie car elle possède un axe de symétrie d'ordre supérieur à deux. Son ellipsoïde d'inertie est de révolution car deux de ses moments principaux d'inertie sont égaux :  $I_a = I_b < I_c$ 

#### 1.3 Modes de vibration

- La molécule de NH<sub>3</sub> est non linéaire et est constituée de 4 atomes. Elle possède donc 3N-6 modes de vibration, soit six modes normaux de vibration: Les deux premiers modes sont de type A<sub>1</sub> et sont non dégénérés.
- Les deux derniers modes sont de type E, et sont doublement dégénérés car il existe pour chacun d'eux deux vibrations perpendiculaires entre elles de même énergie.

Ces modes de vibration sont regroupés dans le *Tableau 1.3*. On distingue différents types de vibrations :

- Des vibrations d'élongation, généralement intenses.
- Des vibrations de déformation moins intenses, étant donné que la déformation nécessite moins d'énergie que l'élongation.

Les vibrations de déformation sont observées à des nombres d'onde compris entre 600 et 1500  $\text{cm}^{-1}$ , tandis que les vibrations d'élongation sont localisées entre 1500 et 4000  $\text{cm}^{-1}$ .

Bande	Type de Symétrie	Nombre d'onde (cm <sup>-1</sup> )	Type de vibration
v <sub>1</sub>	$A_1$	3336.7	Elongation symétrique NH
<b>v</b> <sub>2</sub>	$A_1$	950.4	Déformation angulaire symétrique
v <sub>3</sub>	Е	3443.8	Elongation antisymétrique NH
V4	Е	1626.8	Déformation angulaire

 Tableau 1.3 : Les modes fondamentaux de l'ammoniac.

Les différents modes de vibration de NH3 sont représentés dans la figure suivante :



Figure 1.3 : Les modes de vibration de l'ammoniac.

#### 1.4 Harmoniques et bandes de combinaison

Dans le spectre infrarouge d'une molécule, des bandes d'absoption peuvent être observées à des fréquences qui sont des multiples de fréquences des vibrations fondamentales. Ces bandes sont appelées des harmoniques.

En effet, les vibrations des liaisons inter-atomiques ne suivent pas exactement les lois décrites par le modèle harmonique. Ces liaisons subissent des oscillations anharmoniques (cf. *Figure 1.4*).

Une conséquence très importante de cette anharmonicité est qu'une liaison chimique donnée vibre à plusieurs fréquences (fondamentales, harmoniques). Les fréquences des bandes harmoniques sont en général légèrement inférieures à un multiple entier de la fréquence fondamentale.



Figure 1.4 : Harmonique d'une molécule diatomique.

C'est le cas par exemple, des modes  $v_2$  et  $2v_2$  de NH<sub>3</sub> de fréquences respectives 932 cm<sup>-1</sup> et 1597 cm<sup>-1</sup>. C'est aussi le cas des modes perpendiculaires  $v_4$  ( $v_4$ =1 mode de déformation) et  $2v_4$  ( $v_4$ =2, 1<sup>ère</sup> harmonique) étudiée dans cette thèse. Les moments angulaires de vibration de ces modes sont  $l_4$ =-1, 1 pour le mode  $v_4$ ; et  $l_4$ =-2, 0, 2 pour le mode  $2v_4$ . La fréquence de cette harmonique  $v_{02v_4}$ =3228 cm<sup>-1</sup> est très voisine de celles des modes fondamentaux  $v_1$  ( $v_{0v_1}$ = 3323.710 cm<sup>-1</sup>) et  $v_3$  ( $v_{0v_3}$ =3444 cm<sup>-1</sup>), induisant des résonances de différents types dans la région de 3 µm : résonance de Fermi, résonances essentielles (voir suite du chapitre). Ces résonances deviennent faibles quand on considère l'interaction avec la 3<sup>ème</sup> harmonique du mode  $v_2$  à la fréquence  $v_{04v_{2x}}$ = 3462.00 cm<sup>-1</sup> faisant l'objet de notre étude et pour laquelle nous avons mesuré les largeurs et les intensités de raies.

Notons que la bande  $2v_4$  possède deux composantes [1] : la composante  $2v_4^0$  à la fréquence 3216 cm<sup>-1</sup> pour  $l_4 = 0$ , considérée comme une bande parallèle non dégérée et la composante

 $2v_4^{\pm 2}$  à la fréquence 3240 cm<sup>-1</sup> pour  $l_4 = \pm 2$ , considérée comme une bande perpendiculaire présentant un dédoublement *l*.

En plus des harmoniques, on peut observer dans un spectre infrarouge la présence des bandes de combinaison, résultant de l'interaction de deux ou plusieurs modes de vibration donnant lieu à une absorption. Autrement dit, deux ou plusieurs vibrations fondamentales sont excitées simultanément, induisant une conversion de fréquences aboutissant à une transition à une fréquence approximativement égale à la somme ou à la différence des fréquences. Comme pour les harmoniques, ces bandes sont de faible intensité.

Dans la région de 3  $\mu$ m de NH<sub>3</sub>, on peut constater la présence de la bande de combinaison  $2v_2+v_4$  ( $v_2=2$ ,  $v_4=1$ ) qui résulte de la combinaison de l'harmonique  $2v_2$  et du mode fondamental  $v_4$ . L'étude de cette bande réquiert l'utilisation d'une cellule d'absorption de très grande longueur.

#### 2. Energie de vibration-rotation de NH<sub>3</sub>

#### 2.1 Effet de l'inversion dans NH<sub>3</sub>

La structure non planaire de l'ammoniac induit un dédoublement de ses niveaux de vibration, avec comme origine l'existence d'un mouvement d'inversion. Lors de ce mouvement, l'azote, déplacé tout le long de l'axe de symétrie  $C_3$ , se rapproche du plan des hydrogènes [3] et le traverse pour accéder à une nouvelle position d'équilibre symétrique par rapport à la position initiale. Par conséquent, cette molécule peut se manifester dans deux configurations symétriques séparées par une barrière de potentiel (cf. *Figure 1.5*) formée par les atomes d'hydrogène [4].



Figure 1.5 : Les deux positons d'équilibre de NH<sub>3</sub>.

Le dédoublement des niveaux de vibration par l'inversion, entraîne des fonctions d'onde contenant des contributions égales des fonctions d'onde concordant aux deux configurations. Ces fonctions d'onde sont l'une symétrique et l'autre antisymétrique. Ainsi chaque niveau vibrationnel se dédouble et forme des doublets d'inversion-rotation composés d'un niveau

symétrique (s) et d'un niveau antisymétrique (a). L'écart entre ces deux niveaux est variable. En fait, il dépend d'une part du mode de vibration considéré et d'autre part du quantum de vibration dans le mode.

En raison du mouvement d'inversion de l'azote à travers le plan des hydrogènes, autrement dit, passé d'un isomère à un autre, l'ammoniac doit faire partie du groupe ponctuel  $D_{3h}$ , ajoutant le plan  $\sigma_h$  par rapport au plan des hydrogène [5].



*Figure 1.6* : Energie potentielle de NH<sub>3</sub> en fonction de la distance séparant l''azote du plan formé par les trois atomes d'hydrogène.

#### 2.2 Expression de l'énergie de vibration-rotation

Les noyaux sont 10<sup>3</sup> à 10<sup>5</sup> fois plus lourds que les électrons. En conséquence, les mouvements des électrons sont donc beaucoup plus rapides que ceux des noyaux. Ainsi, on peut étudier le mouvement électronique en considérant les noyaux comme fixes. Le mouvement de vibration peut alors être étudié indépendamment du mouvement de rotation de la molécule. C'est l'approximation de Born-Oppenheimer.

Dans le cadre de cette approximation, l'énergie totale de la molécule peut s'écrire:

$$E_{Tot} = E_{Transl} + E_{Elect} + E_{Vib} + E_{Rot} + E_{Vib-rot}$$
(1.1)

Avec : E<sub>Transl</sub> : énergie de translation de la molécule,

E<sub>Elect</sub> : énergie due aux mouvements des électrons,

Evib : énergie de vibration de la molécule autour de leur centre de masse,

E<sub>Rot</sub> : énergie de rotation en bloc de la molécule,

E<sub>Vib-rot</sub> : énergie due à l'interaction entre la vibration et la rotation,

L'énergie de translation de la molécule n'est pas quantifiée. Elle n'intervient pas dans les phénomènes spectroscopiques. La Figure 1.7 montre la structure des niveaux d'une moléculle. Nous considérons un repère lié à la molécule et vu que les transitions ro-vibrationnelles s'effectuent dans le même état électronique (l'état fondamental), le terme d'énergie électronique n'aura plus d'importance. Dans ces conditions, l'équation (1.1) devient :

$$E_{Tot} = E_{Vib} + E_{Rot} + E_{Vib-rot}$$
(1.2)



Figure 1.7 : Représentation des niveaux d'énergie moléculaire.

#### a. Energie de vibration

L'énergie de vibration d'une molécule de type toupie symétrique est obtenue en se limitant aux termes cubiques et quadratiques du potentiel anharmonique [6] exprimée en cm<sup>-1</sup>. Cette énergie s'écrit :

$$E_{vib}(v,1) = \sum_{i}^{N} \omega_{i}(v_{i} + \frac{g_{i}}{2}) + \sum_{i}^{N} \left[ x_{ij}(v_{i} + \frac{g_{i}}{2})(v_{j} + \frac{g_{j}}{2}) + g_{ij}l_{i}l_{j} \right]$$
(1.3)

Le premier terme correspond à une somme d'oscillateurs harmoniques dégénérés et le deuxième terme provient de l'anharmonicité du potentiel moléculaire (obtenu par développement de l'hamiltonien de vibration).

Avec : v<sub>i</sub> le nombre quantique principal de vibration,

 $l_i$  le nombre quantique secondaire (associé au moment angulaire de vibration),

 $\omega_i$  la fréquence harmonique exprimée en cm<sup>-1</sup> (nombre d'onde),

 $g_i$  le degré de dégénérescence du mode de vibration  $v_i$ ,

x<sub>ij</sub> la constante d'anharmonicité du premier ordre,

g<sub>ij</sub> la constante d'anharmonicité des modes dégénérés.

#### b. Energie de rotation

L'énergie de rotation d'une molécule toupie symétrique, telle que  $NH_3$ , est obtenue par la définition de deux moments d'inertie distincts dans l'équation de Schrödinger, et deux nombres quantiques rotationnels *J* et *K*.

Dans le cadre de l'approximation du rotateur rigide, l'expression de l'énergie devient :

$$E = \frac{J_a^2}{2I_a} + \frac{J_b^2}{2I_b} + \frac{J_c^2}{2I_c}$$
(1.4)

 $J_a$ ,  $J_b$  et  $J_c$  représentent les composantes du moment cinétique total de rotation selon les axes a, b et c liés au système d'axes moléculaire.

Pour la molécule NH<sub>3</sub>, on a  $I_a = I_b < I_c$ . L'énergie de rotation s'écrit sous la forme :

$$E = \frac{1}{2I_b} (J_a^2 + J_b^2) + \frac{J_c^2}{2I_c}$$
(1.5)

Or  $J_a^2 + J_b^2 = J^2 - J_c^2$ 

$$E = \frac{J^2}{2I_b} + \left(\frac{1}{2I_c} - \frac{1}{2I_b}\right) J_c^2$$
(1.6)

L'équation de Schrödinger correspondante s'écrit :

$$H_{Rot}\Psi = E_{Rot}\Psi$$
(1.7)

$$H_{Rot} / JKM \rangle = \left[ \frac{J^2}{2I_b} + \left(\frac{1}{2I_c} - \frac{1}{2I_b}\right) J_c^2 \right] / JKM \rangle$$

En passant aux valeurs propres de H<sub>Rot</sub>, on obtient :

$$H_{Rot} / JKM \rangle = \left[\frac{\hbar^2}{2I_b} J(J+1) + \left(\frac{\hbar^2}{2I_c} - \frac{\hbar^2}{2I_b}\right) K^2\right] / JKM \rangle$$

Les opérateurs  $J^2$ ,  $J_c^2$  et  $J_c$  agissent sur trois nombres quantiques qui servent à désigner les états rotationnels de la molécule :

- *J* est le nombre quantique de rotation
- K est la projection de J sur l'axe c du repère lié à la molécule, ce nombre quantique peut prendre les valeurs suivantes : K = 0, 1, 2, ..., J
- *M* est la projection de *J* sur l'axe OZ du repère fixe dans l'espace

L'énergie de rotation de NH<sub>3</sub> s'écrit alors :

$$E_{Rot}(J,K) = BJ(J+1) + (C-B)K^2$$
(1.8)

 $C = \frac{h}{8\pi^2 c I_c}$  et  $B = \frac{h}{8\pi^2 c I_b}$  sont les constantes de rotation ayant la dimension d'un nombre

d'onde exprimée souvent en cm<sup>-1</sup>, et h est la constante de Planck.

#### c. Energie de vibration-rotation

A haute résolution et au cours d'un mouvement de vibration, la distance interatomique change constamment. Ce qui entraîne une variation du moment d'inertie de la molécule. Un spectre de vibration présente alors une structure fine. Cette structure correspond aux transitions rotationnelles qui se produisent en même temps qu'une transition vibrationnelle. Dans l'approximation d'ordre zéro, la vibration et la rotation d'une molécule toupie symétrique sont considérées indépendantes. L'hamiltonien d'ordre zéro est la somme d'un hamiltonien de type rotateur rigide  $H_{0R}$  et d'un hamiltonien de type oscillateur harmonique  $H_{0V}$ .

L'équation de Schrödinger d'ordre zéro

$$(H_{0R} + H_{0V})/\Psi \rangle = E/\Psi \rangle \tag{1.9}$$

Cette équation peut être résolue facilement et l'énergie correspondante est donnée par :

$$E_{Vib-Rot} = \sum_{i}^{N} \omega_{i} (v_{i} + \frac{g_{i}}{2}) + BJ(J+1) + (C-B)K^{2}$$
(1.10)

En réalité, le rotateur rigide n'est pas parfaitement rigide. En tenant compte de l'anharmonicité de l'oscillateur harmonique, de la correction de distorsion centrifuge et de l'inversion de la molécule d'ammoniac des nouveaux termes s'ajoutent à l'expression de l'énergie de vibration-rotation :

$$E_{Vib-Rot} = \sum_{i}^{N} \omega_{i} (v_{i} + \frac{g_{i}}{2}) + \sum_{i}^{N} \left[ x_{ij} (v_{i} + \frac{g_{i}}{2}) (v_{j} + \frac{g_{j}}{2}) + g_{ij} l_{i} l_{j} \right] + BJ(J+1) + (C-B)K^{2} - D_{J}J^{2}(J+1)^{2} - D_{JK}J(J+1)K^{2} - D_{K}K^{4} + \Delta v_{inv}$$
(1.11)

 $D_{\rm J}, D_{\rm Jk}, D_{\rm k}$  sont les constantes de distorsion centrifuge.

#### 3. Règles de sélection ro-vibrationnelles

#### 3.1 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>

La molécule d'ammoniac présente des fonctions propres de rotation définies par [7] :

$$\Psi_{JKM} = \Theta_{JKM}(\theta) e^{iK\phi} e^{iM\chi}$$
(1.12)

 $\theta$ ,  $\varphi$  et  $\chi$  sont les angles d'Euler qui précisent la position d'un repère (Oxyz) lié à la molécule, par rapport à un repère fixe (OXYZ).

Ces fonctions peuvent être exprimées en fonction de la matrice de rotation normalisée  $D_{MK}^{J}(\varphi, \theta, \Psi)$  [8]:

$$\Psi_{JKM}(\varphi,\theta,\Psi) = \sqrt{\frac{2J+1}{8\pi^2}} D_{MK}^{J^*}(\varphi,\theta,\Psi)$$
(1.13)

Les niveaux d'énergie de vibration-rotation de NH3 sont définis par :

$$\left|v_{1}v_{2}v_{3}^{l_{3}}v_{4}^{l_{4}};JKM\varepsilon\right\rangle$$

Avec :

- v<sub>1</sub> et v<sub>2</sub> sont les nombres quantiques vibrationnels associés aux modes de vibration non dégénérés,
- $v_3^{l_3}$  et  $v_4^{l_4}$  sont ceux correspondants aux modes de vibration dégénérés,
- *M*: nombre quantique associé la projetée du moment angulaire total de rotation sur un axe OZ fixe du laboratoire,
- $\varepsilon$ : un nombre quantique relié à la symétrie de l'état considéré par rapport à l'inversion.

 $\varepsilon = +1$  pour un état symétrique.

 $\varepsilon = -1$  pour un état antisymétrique.

Les quatre vibrations fondamentales de NH3 sont classées :

 $v_1$  et  $v_2$  : bandes parallèles dont  $l_i = 0$  et  $l_f = 0$ .

 $v_3$  et  $v_4$  : bandes perpendiculaires dégénérées dont  $l_i = 0$  et  $l_f = \pm 1$ .

En tenant compte du dédoublement des raies suite à l'inversion, les niveaux de rotation peuvent s'exprimer sous la forme [9] :

$$\left| JKM\varepsilon \right\rangle = \frac{1}{\left[ 2(1+\delta_{K0}) \right]^{1/2}} \left\{ \left| JKM \right\rangle + \varepsilon \left| J-KM \right\rangle \right\}$$
(1.14)

avec  $\delta_{K0}$  est le symbole de Kronecker, non nul pour *K*=0.

#### 3.2 Règles de sélection

Un spectre de vibration-rotation est constitué d'un ensemble de raies (transition) dû à l'absorption des radiations lors de l'interaction entre une molécule et une onde

électromagnétique. Ces transitions ne peuvent exister que si elles obéissent à certaines conditions qu'on appelle « règles de sélection ».

En effet, une transition de vibration-rotation se traduit par :

- Une augmentation d'une unité du nombre quantique de vibration  $\Delta v = \pm 1$ .
- Une variation d'une unité du nombre quantique de rotation  $\Delta J = \pm 1$ . Si  $\Delta J = 0$  on aura une vibration pure,
- Une variation du nombre quantique  $\Delta K = 0, \pm 1,$
- Une variation du moment dipolaire permanent au cours du mouvement.

#### 3.3 Moment de transition

Pour qu'une transition dipolaire électrique entre deux états ro-vibrationnels de fonctions d'onde  $|\Psi_{v'r'}\rangle$  et  $|\Psi_{v'r''}\rangle$  soit possible, il faut que le moment de transition soit non nul :

$$< \Psi_{v'r'} \mid \mu_A \mid \Psi_{v'r'} > \neq 0$$

Le terme  $\mu_A$  (A = X, Y ou Z) est une composante du moment dipolaire  $\vec{\mu}$  projetée sur les axes du repère fixe (O, X, Y, Z) du laboratoire. Ces composantes peuvent s'écrire en fonction des composantes  $\mu_a$  (a = x, y, z) du moment dipolaire projeté sur les axes du repère mobile lié à la molécule (o, x, y, z). Le terme  $\mu_A$  est exprimé comme :

$$\mu_{\rm A} = \sum \phi_{\rm Aa} \mu_{\rm a}$$

Les termes  $\phi_{Aa}$  désignent les cosinus directeurs entre les axes OA et oa.

#### 3.2.1 Cas d'une bande parallèle

Si la variation du moment dipolaire au cours de la transition est parallèle à l'axe de symétrie de la molécule, la bande est dite parallèle (cf. *Figure 1.8*) et les seuls cosinus à considérer sont  $\phi_{Az}$ . C'est le cas pour les bandes  $v_1$  et  $v_2$  de NH<sub>3</sub>.

Les règles de sélection sont : 
$$\Delta K = 0$$
 et 
$$\begin{cases} \Delta J = 0, \pm 1 & si \quad K \neq 0 \\ \Delta J = \pm 1 & si \quad K = 0 \end{cases}$$

#### 3.2.2 Cas d'une bande perpendiculaire

Si la variation du moment dipolaire est perpendiculaire à l'axe moléculaire, la transition fait intervenir les composantes  $\mu_x$  et  $\mu_y$ . Les seuls cosinus directeurs à considérer sont  $\phi_{Ax}$  et  $\phi_{Ay}$  et dans ce cas, la bande est dite perpendiculaire (cf. *Figure 1.9*). C'est le cas pour les bandes v<sub>3</sub> et v<sub>4</sub> de NH<sub>3</sub>.



Figure 1.8 : Transition de vibration-rotation dans une bande parallèle de NH<sub>3</sub>.

Les règles de sélection sont :

$$\Delta K = \pm 1, \Delta l = \pm 1 \quad et \quad \Delta J = 0, \pm 1$$



Figure 1.9 : Transition de vibration-rotation dans une bande perpendiculaire de NH<sub>3</sub>.

A ces règles s'ajoutent également des règles de sélection dites « permises par perturbation ou interdites » c'est-à-dire rendues permises par les interactions de type k et/ou de type l et/ou de Coriolis couplant des niveaux entre eux à des valeurs de K et l différentes. Elles sont régies par les règles suivantes :

$\Delta K = \pm 3, \ \Delta l = 0 \ et \ \Delta J = 0, \pm 1$	pour une bande parallèle
$\Delta K = \pm 2$ , $\Delta l = \pm 1$ et $\Delta J = 0, \pm 1$	pour une bande perpendiculaire

#### 3.2.3 Nomenclature des transitions ro-vibrationnelles

La nomenclature utilisée pour désigner les transitions ro-vibrationnelles correspond à la notation :  ${}^{\Delta K}\Delta J(J,K)$ 

 $\Delta K$  et  $\Delta J$  sont remplacés par les lettres P, Q et R lorsqu'ils valent -1, 0, 1.

Pour la molécule d'inversion de  $NH_3$  présentant le mouvement d'inversion on ajoute l'indice *a* ou *s*, *s* pour des niveaux symétriques et *a* pour les niveaux asymétriques.

$$\Delta K_{a/s} \Delta J(J,K)$$

Les transitions de vibration-rotation permises des molécules toupies symétriques sont données dans le tableau suivant :

		$\Delta J = -1$	$\Delta \mathbf{J} = 0$	$\Delta J = +1$	
Bande parallèle	$\Delta \mathbf{K} = 0$	<sup>Q</sup> P(J,K)	<sup>Q</sup> Q(J,K)	<sup>Q</sup> R(J,K)	
Bande perpendiculaire	$\Delta \mathbf{K} = +1$ $\Delta \mathbf{K} = -1$	$^{R}P(J,K)$ $^{P}P(J,K)$	$P^{R}Q(J,K)$ $P^{P}Q(J,K)$	$^{R}R(J,K)$ $^{P}R(J,K)$	

 Tableau 1.4 : Règles de sélection des transitions rovibrationnelles des toupies symétriques.

Quelques exemples de transitions « permises par perturbation » sont présentés dans le tableau ci-dessous :

T.11. 1 F		O 1	1 1	1 ,	• , •	•		, 1 ,	
Tableau 1.5		Quelaues	exemples d	le trans	itions «	( permises	nar	perturbation	))
	•	2	······································			r	r	P	

Branche Q $\Delta J = 0$	$\Delta l = \mp 1; \Delta K = \pm 2 \longrightarrow {}^{SouO}Q$ $\Delta l = 0, \pm 3, \Delta K = \pm 3 \longrightarrow {}^{TouN}Q$
Branche R, P $\Delta J = \pm 1$	$\Delta l = \mp 1, \Delta K = \pm 2 \rightarrow SouORouP$ $\Delta l = 0, \pm 3, \Delta K = \pm 3 \rightarrow TouNRouP$

#### 4. Interaction de Coriolis, de Fermi, de type *l*, de type *K* dans la région de 3 µm de NH<sub>3</sub>.

Le spectre infrarouge d'une molécule peut se compliquer à cause des interactions de vibration-rotation au sein des modes de vibration, mais aussi entre ces modes. Ces couplages sont en fait des transferts d'énergie par résonance entre les niveaux rotationnels ou entre les oscillateurs de la molécule. Ces résonances sont d'autant plus intenses que les fréquences de ces modes sont très proches.

Si on considère la résonance de Fermi, par exemple, les pics attribués à cette résonance sont dus à un couplage entre une fréquence fondamentale et une harmonique ou une bande de combinaison. La résonance de Fermi est un phénomène courant dans les spectres IR et Raman. La condition de résonance est que les niveaux vibratoires aient la même symétrie et que les groupes en interaction soient localisés dans la molécule de telle façon qu'un couplage mécanique soit appréciable.

#### 4.1 Développement de l'Hamiltonien de vibration-rotation

Nous pouvons remarquer dans la figure suivante que certaines bandes de vibration-inversion sont suffisamment éloignées les unes des autres pour que l'on puisse les regrouper sous forme de polyades en interaction. Dans la région de 3  $\mu$ m, on peut regrouper les bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub> sous forme d'une triade (v<sub>1</sub>/v<sub>3</sub>/2v<sub>4</sub>).



*Figure 1.10* : Diagramme d'énergie en  $cm^{-1}$  des modes de vibration-inversion de NH<sub>3</sub>.

Pour rendre compte des données expérimentales des spectres infrarouges, il faut souligner la nécessité de considérer les termes perturbatifs du développement de l'Hamiltonien représentant l'énergie de vibration-rotation des molécules. Dans la matrice énergie, ces termes participent entre autres aux éléments non diagonaux qui décrivent les interactions entre les niveaux de vibration-rotation. Tout comme les énergies des états ro-vibrationnels isolés, les énergies des niveaux impliqués dans des couplages ro-vibrationnels sont exprimées à l'aide de plusieurs contributions à l'Hamiltonien classées suivant le type d'interaction considéré.

Ce Hamiltonien doit rendre compte des différents types d'interaction entre les niveaux de vibration-rotation pour chaque système de polyade en interaction, et s'exprime de manière générale sous la forme suivante [10,11] :

$$H = H_{diagonal} + H_{typeK} + H_{typel} + H_{Coriolis} + H_{Fermi}$$
(1.15)

- Les résultats du calcul des éléments matriciels de H<sub>diagonal</sub> ont été présentés précédemment dans l'équation (1.11).
- Les termes de l'Hamiltonien de type « **Coriolis** » ( $\mathbf{H}_{\text{Coriolis}}$ ) décrivent les interactions de vibration-rotation entre deux bandes vibrationnelles différentes, en particulier entre une bande parallèle et une bande perpendiculaire. Celles-ci se produisent entre les modes parallèles  $v_1$  et perpendiculaire  $v_3$ , mais également entre les modes parallèles  $2v_4^0$  et perpendiculaires  $v_3$ .
- Le terme de « Fermi » (H<sub>Fermi</sub>) fait interagir deux états vibrationnels différents de même symétrie, et son terme principal ne dépend que des termes anharmoniques de la fonction potentielle. C'est le cas des interactions entre les modes parallèles v<sub>1</sub> et 2v<sub>4</sub><sup>0</sup> et les modes perpendiculaires v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub><sup>±2</sup>.
- Les termes dits de « résonances essentielles » ( $\mathbf{H}_{type\ K}$  et  $\mathbf{H}_{type\ l}$ ) font intervenir des interactions entre niveaux rotationnels au sein des bandes perpendiculaires, et en particulier entre les niveaux rotationnels de l'état excité de ces bandes. C'est le cas des états excités des bandes perpendiculaires  $v_3$  et  $2v_4^{\pm 2}$ .
- Il faut noter que deux niveaux sont en résonance si leurs énergies sont très voisines.

#### 4.2 Eléments de matrice de l'interaction de « Coriolis »

L'interaction de « Coriolis » décrit le couplage entre la vibration et la rotation. Cette interaction n'est présente que dans le cas où des niveaux de nombres quantiques différents sont « accidentellement » proches les uns des autres. Plus particulièrement dans la région de 3  $\mu$ m, les effets de cette interaction entre les modes fondamentaux non dégénéré v<sub>1</sub> et dégénéré v<sub>3</sub> sont importants et observables dans les spectres infrarouge.

On peut écrire les termes de l'Hamiltonien de Coriolis sous la forme suivante :

$$H_{Coriolis} = H_{cor1} + H_{cor2} + H_{cor4} \tag{1.16}$$

Les termes  $H_{cor1}$ ,  $H_{cor2}$  et  $H_{cor4}$  font interagir les niveaux des modes fondamentaux  $v_1$  et  $v_3$ , avec les règles d'interaction (ou de sélection) respectives  $\Delta K = \pm 1$ ,  $\Delta K = \pm 2$ ,  $\Delta K = \pm 4$ .

Les éléments matriciels de l'interaction de Coriolis entre ces deux bandes sont regroupés dans le tableau ci-dessous.

Туре	Elément de matrice	Règles de sélection
d'interaction	$\langle i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4, JK   H_{Cor\Delta K}   i', v_1', v_3', v_4', l_1', l_3', J'K' \rangle$	
Internation do	$\langle i, 1, 0, 0, 0, 0; JK   H_{corl}   i', 0, 1, 0, 0, \pm 1; J, K \pm 1 \rangle$	$\Delta l_{13} = \pm 1, \Delta K_{13} = \pm 1$
Coriolis pour le	$\langle i, 1, 0, 0, 0, 0; JK   H_{cor2}   i, 0, 1, 0, 0, \mp 1; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_{13} = \mp 1, \Delta K_{13} = \pm 2$
système $v_1/v_3$	$\langle i, 1, 0, 0, 0, 0; JK   H_{cor4}   i, 0, 1, 0, 0, \pm 1; J, K \pm 4 \rangle$	$\Delta l_{13} = \pm 1, \Delta K_{13} = \pm 4$

*Tableau 1.6* : Paramètres décrivant le couplage de « Coriolis » [13].

#### 4.3 Elément de matrice de l'interaction de « Fermi »

Cette résonance est due au fait que les niveaux de la molécule, de même type de symétrie, possèdent des énergies voisines. Cette interaction de Fermi est due au terme cubique du 1<sup>ére</sup> ordre.

Dans la région de 3  $\mu$ m de l'ammoniac, les interactions de «Fermi» interviennent par exemple entre la fondamentale v<sub>1</sub> et l'harmonique 2v<sub>4</sub> d'une part, et entre les modes v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub> d'autre part. Le tableau suivant présente les éléments matriciels de l'interaction de Fermi.

#### 4.4 Eléments de matrice de l'interaction de « type *l* »

Cette interaction décrit le couplage entre les moments angulaires de vibration et de rotation [10,11]. Ce type d'interaction vient du fait que dans le cas où deux modes de vibration

dégénérés sont excités, il existe des termes non diagonaux provenant des termes d'ordres supérieurs dans le développement de l'Hamiltonien.

Туре	L'élément de matrice	Règles de sélection
d'interaction	$\langle i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4, JK   H_{Fermi}   i', v_1, v_3, v_4, l_1, l_3, J'K' \rangle$	
Interaction de Fermi pour le système 2v4/v1	$\langle i, 0, 0, 2, 0, 0; JK   H_{0,0}   i, 1, 0, 0, 0, 0; J, K \rangle$	$\Delta l_4 = 0, \Delta K = 0$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, l_4; JK   H_{\mp 2, \pm 1}   i', 1, 0, 0, 0, l_4 \mp 2; J, K \pm 1 \rangle$	$\Delta l_4 = \mp 2, \Delta K = \pm 1$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, \mp 2; JK   H_{\pm 2, \pm 2}   i, 0, 1, 0, 0, 0; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_4 = \pm 2, \Delta K = \pm 2$
Interaction de Fermi pour le système 2v <sub>4</sub> /v <sub>3</sub>	$\langle i, 0, 0, 2, 0, \pm 2; JK   H_{\pm 2, 0}   i, 0, 1, 0, \pm 1, 0; J, K \rangle$	$\Delta l_3 = \pm 1, \Delta l_4 = \pm 2, \Delta K = 0$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, 0; JK   H_{0,\pm 1}   i', 0, 1, 0, \pm 1, 0; J, K \pm 1 \rangle$	$\Delta l_3 = \pm 1, \Delta l_4 = 0, \Delta K = \pm 1$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, l_4 = \mp 2; JK   H_{\mp 2, \pm 1}   i', 0, 1, 0, l_3 = \mp 1, 0; J, K \pm 1 \rangle$	$\Delta l_3 = \mp 1, \Delta l_4 = \pm 2, \Delta K = \pm 1$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, 0; JK   H_{0,\pm 2}   i, 0, 1, 0, l_3 = \mp 1, 0; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_3 = \mp 1, \Delta l_4 = 0, \Delta K = \pm 2$
	$\boxed{\left\langle i, 0, 0, 2, 0, l_4 = \pm 2; JK \middle  H_{\pm 2, \pm 2} \middle  i, 0, 1, 0, l_3 = \pm 1, 0; J, K \pm 2 \right\rangle}$	$\Delta l_3 = \pm 1, \Delta l_4 = \mp 2, \Delta K = \pm 2$

 Tableau 1.7 : Paramètres décrivant le couplage de « Fermi» [13].

Pour NH<sub>3</sub>, ceci peut se produire dans les modes v<sub>3</sub> et v<sub>4</sub>, ainsi que dans leurs bandes de combinaison ou leurs harmoniques, plus particulièrement entre les modes v<sub>3</sub> et  $2v_4^{\pm 1}$  dans la région de 3 µm étudiée. L'Hamiltonien de type *l* peut s'écrire sous la forme H  $_{\Delta l, \Delta K}$ :

$$H_{typel} = H_{\Delta l,\Delta k} = H_{2,1} + H_{2,2} + H_{2,4}$$
(1.17)

Les éléments matriciels de ces opérateurs sont donnés dans le tableau ci-dessous.

Type d'interaction	Eléments de matrice $\langle i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4, JK   H_{\Delta l, \Delta K}   i', v_1, v_3, v_4, l_3, l_4, J, K' \rangle$	Règles de sélection
Interaction	$\langle i, 0, 1, 0, \pm 1, 0; JK   H_{\mp 2, \pm 1}   i', 0, 1, 0, \mp 1, 0; J, K \pm 1 \rangle$	$\Delta l_3 = \mp 2, \Delta K = \pm 1$
de type $l(v_3)$	$\langle i, 0, 1, 0, \mp 1, 0; JK   H_{\pm 2, \pm 2}   i, 0, 1, 0, \pm 1, 0; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_3 = \pm 2, \Delta K = \pm 2$
	$\langle i, 0, 1, 0, \pm 1, 0; JK   H_{\pm 2, \pm 4}   i, 0, 1, 0, \mp 1, 0; J, K \pm 4 \rangle$	$\Delta l_3 = \pm 2, \Delta K = \pm 4$
Interaction de type <i>l</i> (2v <sub>4</sub> )	$\langle i, 0, 0, 2, 0, \pm 2; JK   H_{\mp 4, \pm 2}   i, 0, 0, 2, 0, \mp 2; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_4 = \mp 4, \Delta K = \pm 2$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, 0; JK   H_{\pm 2, \pm 2}   i, 0, 0, 2, 0, \pm 2; J, K \pm 2 \rangle$	$\Delta l_4 = \pm 2, \Delta K = \pm 2$
	$\langle i, 0, 0, 2, 0, 0; JK   H_{\pm 2, \pm 4}   i, 0, 0, 2, 0, \pm 2; J, K \pm 4 \rangle$	$\Delta l_4 = \mp 2, \Delta K = \pm 4$

*Tableau 1.8* : *Eléments de matrice décrivant les résonances essentielles de « type l »* [13].

#### 4.5 Interaction de « type K »

Cette interaction décrit le couplage entre des niveaux rotationnels d'une même bande vibrationnelle. Ce type d'interaction provient du développement jusqu'au quatrième ordre de l'Hamiltonien des molécules non-rigides. En appliquant la transformation de contact effectuée pour les molécules  $C_{3v}$  [12], Belov et ses collaborateurs [10] ont déterminé les éléments matriciels de l'interaction de type *K*, listés dans le *Tableau 1.9*.

Ces éléments de matrice font intervenir des transitions rotationnelles régies par les règles de sélection  $\Delta K = \pm 3, \pm 6$  d'une même bande vibrationnelle, avec deux symétries d'inversion différente.

Tableau 1.9 : Eléments de matrice décrivant les résonances essentielles de « type K » [13]. i, i' = a ou s

Type	Elément de matrice	Règles de sélection
Interaction de	$\langle i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4; JK   H_{typeK}   i', v_1, v_3, v_4, l_3, l_4; J, K \pm 3 \rangle$	$\Delta K = \pm 3$
type K	$\langle i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4; JK   H_{tmgK}   i, v_1, v_3, v_4, l_3, l_4; J, K \pm 6 \rangle$	$\Delta K = \pm 6$
	$\left  \left( \frac{1}{2}, \frac{1}$	

#### **B.** Profils de raies

#### 1. Loi d'absorption de Beer-Lambert

La spectroscopie d'absorption infrarouge est une technique qui permet de mesurer l'atténuation d'un rayonnement infrarouge suite à son absorption par un échantillon gazeux. La variation de l'intensité lumineuse dI( $\sigma$ ) d'un rayonnement monochromatique de nombre d'onde  $\sigma$ , traversant un milieu gazeux homogène d'épaisseur d*l* (cf. *Figure 1.11*), s'exprime par la loi de Beer-Lambert sous la forme [14] :

$$dI(\sigma) = -\alpha(\sigma)I(\sigma)dl \tag{1.18}$$

Où  $\alpha(\sigma)$  est le coefficient d'absorption du milieu par unité de longueur en cm<sup>-1</sup>.

On obtient la transmission du milieu absorbant  $\tau(L)$  pour une épaisseur *L* en intégrant l'équation précédente :

$$\tau(L) = \frac{I_t(\sigma)}{I_0(\sigma)} = e^{-\alpha(\sigma)L}$$
(1.19)

Avec :

 $I_0(\sigma)$ : Intensité du rayonnement incident.

 $I_t(\sigma)$ : Intensité transmise après passage dans le milieu absorbant.

Le coefficient  $\alpha(\sigma)$  peut être exprimé sous la forme :

$$\alpha(\sigma) = -\frac{1}{L} \ln \tau(L) = -\frac{1}{L} \frac{I_t(\sigma)}{I_0(\sigma)}$$

$$(1.20)$$

$$I_0(\sigma) \qquad I_t(\sigma)$$

$$I_t(\sigma)$$

Figure 1.11 : Principe d'absorption de Beer-Lambert.

#### 2. Processus d'élargissement des raies - Les différents types de profils de raies

Une raie spectrale n'est pas infiniment étroite. Elle présente un certain profil caractéristique des conditions du milieu étudié (pression, température, loi de distribution des vitesses, etc.). Elle s'étale sur une certaine gamme de fréquence. Les raisons de cet élargissement sont multiples ; elles conduisent à des largeurs bien supérieures à la largeur naturelle. Ces conditions expérimentales peuvent être modélisées par plusieurs profils tels que les profils de Lorentz, de Gauss, ou de Voigt.

#### 2.1 Elargissement naturel

L'élargissement naturel est dû à l'incertitude sur la position exacte des niveaux d'énergie. En effet, la radiation incidente réduit la durée de vie du niveau inférieur de la transition, par absorption, et celle du niveau supérieur, du fait de l'absorption où de l'émission stimulée.

Cet élargissement peut être exprimé à l'aide du principe d'incertitude d'Heisenberg, énoncé comme :

$$\Delta E \Delta t = \frac{h}{2\pi} \tag{1.21}$$

 $\Delta E$  et  $\Delta t$  sont respectivement les incertitudes sur la valeur d'un niveau d'énergie et sur le temps pendant lequel ce niveau est occupé.

L'incertitude sur la fréquence s'écrit :

$$\Delta \sigma = \gamma_N = \frac{\Delta E}{h} = \frac{1}{2\pi\Delta t} = \frac{A_{mn}}{2\pi}$$
(1.22)
A<sub>mn</sub> est le coefficient d'Einstein de l'émission spontanée.



*Figure 1.12* : Illustration du lien entre l'extension des niveaux d'énergie déterminée par le principe de Heisenberg et la largeur naturelle d'une raie.

Le profil de la raie « naturelle » est donné par le profil de Lorentz :

$$g(\sigma - \sigma_0) = \frac{1}{\pi} \frac{\gamma_N}{(\sigma - \sigma_0)^2 + \gamma_N^2}$$
(1.23)

 $\gamma_N$  est la largeur naturelle à mi-hauteur de la bande.

# 2.2 L'élargissement Doppler

A basse pression, le profil d'une raie est dominé par l'élargissement Doppler qui est lié à l'agitation thermique des molécules du gaz. Cette agitation provoque un mouvement désordonné des particules dans toutes les directions qui conduit à la translation des molécules. A chaque valeur de la vitesse correspond une fréquence décalée par effet Doppler :

$$\sigma_c' = \sigma_c (1 + \frac{V_x}{c}) \tag{1.24}$$

La distribution de l'intensité de la raie est une fonction gaussienne :

$$g(\sigma - \sigma_0) = \frac{c}{\sigma_0} \sqrt{\frac{m}{2\pi kT}} \exp\left[-\frac{mc^2}{2kT} (\frac{\sigma - \sigma_0}{\sigma_0})^2\right]$$
(1.25)

Soit  $\gamma_D$  la demi-largeur Doppler à mi-hauteur :

$$\gamma_D = \sigma_0 \sqrt{\frac{2kT \log 2}{mc^2}} = 3.5810^{-7} \sigma_0 \sqrt{\frac{T}{M}}$$

Avec T la température en K et M la masse molaire en g/mol.

L'élargissement Doppler est presque 100 fois plus important que l'élargissement naturel. Sachant que la vitesse des molécules dépend de la température, plus la température du gaz est élevée, plus la différence de vitesse sera grande, et plus les raies seront élargies. Ceci nous permet de conclure que cet effet croît avec la température.

#### 2.3 Elargissement Collisionnel

Dans une cellule d'absorption, les molécules d'un gaz sont en mouvement permanent et peuvent générer des collisions entre elles. Dans le cas où deux molécules se rapprochent, le potentiel d'interaction entre ces deux molécules augmente et les niveaux d'énergie sont modifiés. Si ces collisions ont lieu pendant l'absorption d'un photon, on aura un déphasage de la radiation absorbée [15]. Ce qui entraîne une variation de la fréquence  $\sigma$ .

Dans ces conditions, la fonction de distribution de l'intensité de la raie peut être modélisée par un profil de Lorentz :

$$g(\sigma - \sigma_0) = \frac{1}{\pi} \frac{\gamma_c}{(\sigma - \sigma_0)^2 + \gamma_c^2}$$
(1.26)

 $\gamma_c$  est la largeur de la raie à mi-hauteur, proportionnelle au nombre de collision par unité de temps. Pour un gaz pur, cette largeur varie en fonction de la pression :

$$\gamma_c = \gamma_0 P$$

Avec  $\gamma_0$  le coefficient d'élargissement.

Ces collisions, dûes à l'effet de pression, entraîne un déplacement du centre de bande.

#### 2.4 Profil de Voigt : cas des pressions intermédiaires

C'est le cas où tous les effets décrits précédemment sont considérés (collisions entre particules de même espèce, d'espèces différentes, effet Doppler) et on tient compte de l'approximation d'impact. Ce profil est la composition des profils induits par chacun de ces phénomènes.

Le profil d'absorption de la raie s'écrit, en fonction de son intensité intégrée *S*, comme le produit de convolution d'une fonction gaussienne et d'une fonction lorentzienne [15] :

$$\alpha(\sigma) = \frac{S}{\gamma_D} \left(\frac{Ln2}{\pi}\right)^{1/2} \frac{a}{\pi} \int \frac{e^{-y^2}}{(u-y)^2 + a^2} dy$$
(1.27)

Avec 
$$u = \frac{\sigma - \sigma_0 - \delta_c}{\gamma_c} (Ln2)^{1/2}$$
 et  $a = \frac{\gamma_c}{\gamma_D} \sqrt{Ln2}$ 

Ce profil est souvent utilisé mais il peut être insuffisant dans certains cas. Pour cette raison, on a parfois recours à d'autres profils tels que :

- Le profil de Rautian : modèle des collisions dures utilisé pour des molécules légères perturbées par des molécules lourdes.
- Le profil de Galatry : modèle des collisions douces utilisé pour les molécules lourdes perturbées par de petites molécules.

Ces deux profils tiennent compte de l'effet Dicke (voir suite).



*Figure 1.13* : Comparaison des profils spectraux de type lorentzien, gaussien et de Voigt normalisés de même surface et même largeur à mi-hauteur.

La *Figure 1.13* montre la différence entre les profils Doppler, gaussien et Lorentzien. A présent, le profil de Voigt reste le profil le plus couramment utilisé en spectroscopie.

# 3. Profil de raie prenant en compte des effets plus fins

# 3.1 Effet Dicke

Dans le cas où le libre parcours moyen des molécules est d'un ordre de grandeur inférieur ou égal à la longueur d'onde  $\lambda$  du rayonnement, des déviations par rapport au profil de Voigt peuvent se manifester. La vitesse des particules sera modifiée par les collisions ainsi que la largeur Doppler [16].

L'augmentation de la pression entraîne l'augmentation du nombre de collisions, induisant une réduction du libre parcours moyen. Influencé par les chocs, le mouvement d'une molécule

devient plus aléatoire et sa vitesse moyenne, suivant une direction donnée, devient plus faible, diminuant ainsi l'élargissementdû à l'effet Doppler.

Dicke [17] a étudié théoriquement ce problème. Il a pu prouver que le confinement d'une particule dans une boîte peut entraîner un rétrécissement du profil Doppler.

De ce fait, l'effet Dicke, se traduisant par un rétrécissement collisionnel, se présente comme une correction du profil gaussien associé à l'effet Doppler.

On peut distinguer deux modèles : le modèle des collisions 'douces', et celui des collisions 'fortes' ou 'dures'. Pour le premier, la mémoire du vecteur vitesse après collision est conservée, tandis que pour le second, cette mémoire est complètement perdue.

### 3.2 Modèle de Galatry

Le modèle développé par Galatry **[18]** est adapté pour décrire le mouvement des molécules lourdes (la masse de la molécule active est largement supérieure à celle de la molécule perturbatrice). Les vitesses sont fortement corrélées avant et après le choc. L'effet d'une collision unique est totalement négligeable ; c'est donc l'impact de l'ensemble des collisions qui contribue à la variation de vitesse.

On définit pour ce modèle, un paramètre  $\beta$  quantifiant l'importance de rétrécissement collisionnel. Ce paramètre, exprimé en cm<sup>-1</sup> est proportionnel à la fréquence effective des collisions.

Le profil de Galatry s'écrit en fonction des paramètres réduits x et y du profil de Voigt et en fonction du paramètre réduit z :

$$z = \sqrt{\ln 2} \frac{\beta}{\gamma_{D}}$$

$$G(x, y, z) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \operatorname{Re}[\int_{0}^{+\infty} \exp(-ixt - yt + \frac{1}{2z^{2}} [1 - zt - \exp(-zt)])dt]$$
(1.28)

### 3.3 Modèle de Rautian

Dans le modèle de Rautian [19], la variation de vitesse au cours de la collision est de même ordre de grandeur que la vitesse thermique. Ce modèle s'adapte au cas des collisions entre les molécules actives très légères et les molécules perturbatrices très lourdes. Aussi, contrairement au cas des collisions douces, une seule collision suffit à la particule pour modifier sa vitesse.

Dans ces conditions, le profil de Rautian s'écrit en fonction des paramètres réduits x, y du profil de Voigt, du paramètre réduit  $z' = \sqrt{\ln 2} \frac{\beta'}{\gamma_D}$  et en fonction de probabilité complexe  $W(\varepsilon = x + i(y + z'))$ :

$$R(x, y, z') = \operatorname{Re}\left[\frac{W(\varepsilon = x + i(y + z'))}{1 - \sqrt{\pi z'}W(\varepsilon = x + i(y + z'))}\right]$$
(1.29)

Pour le profil de Galatry ou pour celui de Rautian, les paramètres  $\beta$  et  $\beta'$  sont proportionnels à la pression *P* du gaz perturbateur:  $\beta = \beta_0^{diff} \times P$ 

Avec *P* est la pression du perturbateur et  $\beta_0^{diff}$  est le coefficient de rétrécissement collisionnel par le gaz perturbateur. Lorsque le paramètre  $\beta$  tend vers 0, les profils de Galatry et de Rautian tendent vers un profil de Voigt.

#### Conclusion

Nous avons présenté dans la première partie de ce chapitre, les propriétés de symétrie de la molécule  $NH_3$ . Cette étude nous a permis d'établir la symétrie des états ro-vibrationnels, les règles de sélection et ainsi de prévoir les transitions permises, permises par perturbation et la structure des bandes étudiées. Les nombreuses résonances existant dans la région de 3  $\mu$ m ont été décrites. Nous verrons dans la suite la nécessité de prendre en compte ces interactions dans le calcul des intensités de raies.

Dans la deuxième partie de ce chapitre, nous avons abordé les différents phénomènes physiques qui influencent le profil d'une raie d'absorption. Ensuite, nous avons présenté les différents profils spectraux : le profil de Voigt, de Galatry et de Rautian. Les deux derniers profils tiennent compte des effets de variation de vitesse.

# Références

- [1] S. N. Yurchenko, M. Carvajal Zaera, W. Thiel, H. Lin, P. J Chem Phys. 122, 1-30 (2005).
- [2] M. D. Marshall, K. C. Izqi and J. S. Muenter. J Chem Phys. **107**, 1037-1044 (1997).
- [3] A. N. Aquino, A. Palma, J. L. Lopez and M. A. Rosales, Raman Phys J. 45, 75 (1995).
- [4] M. Dhib, thèse: "Etude théorique des coefficients d'élargissement collisionnel de l'ammoniac perturbé par des molécules linéaires et des gaz rares et comparaison avec des résultants expérimentaux", 6 (2001).
- [5] F. Gatti, thèse : "Approche vectorielle des Hamiltoniens moléculaires : Application au spectre ro-vibrationnel excité de l'ammoniac", 40 (1999).
- [6] Livre "Infrared and Raman spectra of polyatomic molecules".
- [7] W. H. Chaffer. J Mol Spectrosc. 1, 69 (1957).
- [8] E. Rose, Elementary theory of Angular Momentum, Willey, New York (1957).
- [9] G. Yamamoto, T. Aoki. JQSRT, **12**, 227-241 (1972).
- [10] S. P. Belov, L. I. Gershstein, A. F. Krupnov, A. V. Maslovskij, S. Urban, V. Spirko and D. Papousek. J Mol Spectrosc. 84, 288-304 (1980).
- [11] S. Urban, JQSRT. 48, 675-684 (1992).
- [12] R. Aliev and K. G. Watson J Mol Sprectrosc. 61, 29-52 (1976).
- [13] I. Kleiner, L. R. Brown, G. Tarrago, Q. L. Kou, N. Picqué, G. Guelachvili, V. Dana, I. Y. Mandin. J Mol Spectrosc. 193, 46-71 (1999).
- [14] I. Alshunaifi, thèse : "Caractérisation de la concentration et de la température d'un nuage de Gaz par thermographie infrarouge, Application à l'analyse des effluents gazeux", 16 (2011).
- [15] A. Lorentz, Proc. Amsterdam Acad. Sci., 8, 591 (1906).
- [16] L. Ozanne, Nguyen-Van-Thanh, C. Brodbeck, J. P. Bouanich, J. M. Hartmann and C. Boulet. J Chem Phys. **102**, 7306 (1995).
- [17] R. H. Dicke, Phys Rev. 89, 472 (1953).
- [18] J. K. G. Watson, J. R. During, Amsterdam (1977).
- [19] R. S. Mulliken. Phys Rev. 59, 873 (1941).

# CHAPITRE 2

# SPECTROSCOPIE A TRANSFORMEE DE FOURIER, MODELISATION DE LA FONCTION D'APPAREIL

# Introduction

Ce chapitre est dédié à la description de l'instrument utilisé au Laboratoire Interuniversitaire des Systèmes Atmosphériques (LISA) pour l'enregistrement de nos spectres infrarouge dans la région de 3  $\mu$ m ( $\approx$ 3330 cm<sup>-1</sup>). Cette région comporte les absorptions des bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub>, 2v<sub>4</sub> et 4v<sub>2s</sub> de la molécule de NH<sub>3</sub>, d'intérêt pour notre étude afin de déterminer les paramètres spectroscopiques de ces bandes.

Ces spectres d'absorption ont été enregistrés à différentes pressions de NH<sub>3</sub>, grâce à un spectromètre infrarouge à transformée de Fourier (FTIR) Bruker IFS 125HR qui présente une haute résolution spectrale et permet un rapport signal-sur-bruit élevé.

Ce chapitre comporte une présentation de la spectroscopie IR à transformée de Fourier, son principe, sa fonction d'appareil, sa résolution, etc.

A la fin de ce chapitre, nous aborderons le principe de fonctionnement du spectromètre à transformée de Fourier utilisé pour nos mesures, puis nous évoquerons les limitations de l'instrument et les problèmes particuliers liés au traitement des spectres.

# 1. La spectroscopie infrarouge

# 1.1 Le rayonnement infrarouge

Le rayonnement IR est situé entre la région du spectre visible et des ondes hertziennes. La figure 2.1 montre la répartition des différents domaines du spectre électromagnétique. Le domaine IR s'étend de 0.8  $\mu$ m à 1000  $\mu$ m, soit pour des nombres d'onde compris entre 10 et 12800 cm<sup>-1</sup>. Il est divisé en trois gammes de fréquences :

- L'IR proche (NIR) de 4000 à 12800 cm<sup>-1</sup> (0.8 à 2.5 μm), correspondant aux vibrations moléculaires harmoniques et aux bandes de combinaison ;
- L'IR moyen (MIR) de 200 à 4000 cm<sup>-1</sup> (2.5 à 25 μm), correspondant aux vibrations moléculaires fondamentales ;
- L'IR lointain (FIR), de 10 à 200 cm<sup>-1</sup> (25 à 1000 μm), correspondant aux rotations moléculaires.



Fréquences (énergies) décroissantes

Figure 2.1 : Vue d'ensemble des radiations électromagnétiques.

Rayon X	UV + visible	Infrarouge	Micro-onde +	Micro-onde +
		(IR)	IR lointain	<b>Onde Radio</b>
Transitions entre	Transitions entre	Transitions	Transitions entre	R.M.N et R.P.E
niveaux	niveaux	entre niveaux	niveaux de	
électroniques	électroniques	de vibrations	rotations	
internes	externes	moléculaires	moléculaires	

Le tableau suivant regroupe les processus physiques étudiés selon le domaine spectral.

R.P.E : Résonance Paramagnétique Electronique, R.M.N : Résonance Magnétique Nucléaire.

# 1.2 La spectroscopie infrarouge

L'énergie du rayonnement IR coïncide avec l'énergie des modes de vibration internes des molécules. Ceci permet de mettre en évidence, la relation entre l'absorption d'un rayonnement IR par une molécule et sa structure moléculaire (liaisons chimiques, structure atomique, concentration, etc.).

Durant les dernières décennies, la technologie des instruments IR a considérablement évolué. Cela a permis à la spectroscopie IR de devenir l'un des outils spectroscopiques les plus utilisés pour la détermination de la signature spectrale des matériaux moléculaires. Ceci est dû à sa simplicité, sa rapidité et sa fiabilité. En particulier, la spectroscopie infrarouge à transformée de Fourier (FTIR) permet de réaliser des spectres d'absorption ou d'émission plus rapidement en fonction de la résolution choisie [1].

Le spectre infrarouge d'un échantillon est établi en faisant passer un faisceau de lumière infrarouge à travers ce dernier. L'examen de la lumière transmise au détecteur montre un spectre d'absorption à des fréquences de résonance rayonnement-matière. L'analyse de ce spectre apporte des informations sur les propriétés moléculaires de l'échantillon étudié.

L'ensemble des spectromètres peut être classé en trois sous-ensembles :

- Spectromètre à dispersion angulaire,
- Spectromètre interférentiel à 2 ondes,
- Spectromètre laser (à diode laser ou à différence de fréquence).

Dans la suite, nous allons aborder plus en détail le spectromètre interférentiel à 2 ondes, notamment le spectrométre à transformée de Fourier.

# 1.3 Composants d'un spectromètre

Que ce soit dans le domaine UV-visible ou infrarouge, les éléments d'un spectromètre sont pratiquement similaires, à savoir :

- ➢ Une source,
- > Un compartiment échantillon pour gaz, liquide, solide, etc.,
- > Un monochromateur ou système interférentiel,
- ➢ Un détecteur,
- > Un système d'acquisition et de traitement des données.

La disposition et les caractéristiques de ces éléments diffèrent suivant la technique spectroscopique et le domaine spectral considérés. Cependant, d'autres éléments peuvent être ajoutés à cet ensemble.

Pour la détection du rayonnement issu d'un spectromètre, on peut utiliser des photo-détecteurs ou des détecteurs thermiques dans l'IR.

Ces détecteurs diffèrent par leur sensibilité, leur gamme spectrale ainsi que leur courbe de réponse. Un détecteur est dit « performant », s'il présente un rapport signal-sur-bruit (S/B) élevé et une réponse linéaire dans le domaine étudié. La *Figure 2.2* montre la courbe de réponse de quelques détecteurs utilisés selon la région spectrale étudiée.



Figure 2.2 : Différents détecteurs utilisés selon la région spectrale étudiée.

Pour les mesures des paramètres spectroscopiques, la distorsion majeure provient de la non linéarité au niveau de la détection du signal. Il est donc nécessaire de s'assurer que cette détection s'effectue dans la zone de linéarité de la courbe de sensibilité du détecteur, en réduisant au maximum la zone spectrale explorée et en utilisant des filtres optiques et électroniques.

# 2. La spectroscopie à Transformée de Fourier (FTIR)

# **2.1 Introduction**

Parmi les avancées les plus pertinentes en matière d'instruments scientifiques dans la seconde moitié du XX<sup>ème</sup> siècle, on trouve la spectroscopie FTIR, qui a été très utilisée dans les dernières décennies [2,3]. Elle a été développée pour apporter une réponse aux limitations et aux problèmes particuliers liés au traitement des spectres enregistrés par des spectromètres dispersifs (à prisme ou à réseau) [4].

La difficulté essentielle à résoudre pour les autres instruments était l'acquisition lente des spectres avec des scans raie par raie. L'acquisition via un spectromètre à TF est largement plus rapide et peut être faite en un très court instant [5] car l'information à toutes les fréquences du spectre est collectée simultanément grâce à l'interféromètre.

Outre tous les avantages de la spectroscopie à TF, il faut noter que le spectromètre FTIR est beaucoup moins cher que les spectromètres conventionnels.

Les nombreux avantages [6], les développements successifs et les enrichissements des méthodes de calcul par ordinateur ont fait du spectromètre à TF un outil très fréquent et efficace dans le domaine IR. Les applications de cette technique sont diverses et très variées.

Ce spectromètre est très souvent utilisé dans les laboratoires de recherche fondamentale et les chaines de production industrielle. On le trouve aussi sous forme de nano-objets de basse résolution ou sous forme d'appareil très long de 10 m avec une résolution spectrale très élevée. Embarqués sur des satellites, des avions, des ballons, ou encore disposés au sol pour des mesures *in situ*, les spectromètres à transformée de Fourier sont capables de mesurer les spectres des composants de l'atmosphère terrestre, du milieu interstellaire, et des atmosphères d'étoiles [7].

# 2.2 Spectroscopie à Transformée de Fourier

# 2.2.1 L'interférogramme

Le spectromètre à transformée de Fourier est basé sur le principe de l'interféromètre de Michelson, représenté dans la *Figure 2.3*. Cet interféromètre est composé d'une séparatrice, d'un miroir fixe et d'un miroir mobile.

Dans l'interféromètre de Michelson, le faisceau incident émis par la source est divisé, par la séparatrice, en deux faisceaux de même intensité. Les deux faisceaux qui en résultent traversent chacun un bras de l'interféromètre. Ils sont ensuite réfléchis par les deux miroirs. Au retour ils se recombinent et interfèrent pour donner lieu à un interférogramme. Les deux parties du faisceau ayant parcourues deux chemins optiques différents sont alors focalisés sur le détecteur permettant d'enregistre l'interférogramme.

Ces interférences sont constructives si la différence de marche optique  $\delta$  est un multiple entier de la longueur d'onde  $\lambda$  :

 $\delta = p\lambda$  avec  $p = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$  (2.1)



Figure 2.3 : Schéma de principe de l'interféromètre de Michelson.

Dans le cas où le rayonnement émis par la source est monochromatique de longueur d'onde  $\lambda$ , l'intensité recueillie au niveau du détecteur s'exprime comme suit :

$$I(\delta) = \frac{I_0}{2} \Big[ 1 + \cos(2\pi\delta\sigma) \Big]$$
(2.2)

Où  $I_0$  est l'intensité de la source monochromatique et  $\sigma$  son nombre d'onde. Cette expression est composée de deux termes : un terme constant  $\frac{I_0}{2}$  et un terme modulé exploitable, appelé interférogramme, qui contient toute l'information sur le spectre de la source utilisée.

Il varie de manière sinusoïdale et prend la forme suivante :

$$I(\delta) = \frac{1}{2} I_0 \cos(2\pi\delta\sigma)$$
(2.3)

L'interférogramme d'une source polychromatique de spectre  $B(\sigma)$ , composée de plusieurs nombres d'onde dans un intervalle  $\Delta \sigma$ , est la somme continue des interférogrammes de chaque nombre d'onde. On a une intégrale de la forme :

$$I(\delta) = \int_{\sigma_1}^{\sigma_2} B(\sigma) \cos(2\pi\delta\sigma) d\sigma$$
(2.4)

La fonction  $B(\sigma)$  est nulle en dehors de l'intervalle, l'intégrale peut être étendue entre  $-\infty$  et  $+\infty$  :

$$I(\delta) = \int_{-\infty}^{+\infty} B(\sigma) \cos(2\pi\delta\sigma) d\sigma$$
(2.5)

Cette équation montre que l'interférogramme met en jeu une intégrale de  $-\infty$  à  $+\infty$  atteignant son maximum à la différence de marche optique nulle, pour laquelle toutes les ondes interférent de façon constructive.

D'après les propriétés de la transformée de Fourier, on peut, à partir de l'interferogramme, remonter à la densité spectrale  $B(\sigma)$  suivant :

$$B(\sigma) = TF[I(\delta)] = \int_{-\infty}^{+\infty} I(\delta) \cos(2\pi\delta\sigma) d\delta$$
(2.6)

Cette dernière étape est réalisée par calcul à l'aide d'un logiciel spécifique faisant partie des accessoires de l'instrument.

Or dans la réalité, il n'est pas possible de remonter exactement à  $B(\sigma)$  car l'interférogramme n'est disponible que jusqu'à une différence de marche finie  $\delta_{max}$ . En tenant compte du fait que  $I(\delta)$  est une fonction paire de  $\delta$ , l'équation (2.6) devient :

$$B(\sigma) = 2 \int_0^{\delta_{\max}} I(\delta) \cos(2\pi\delta\sigma) d\delta$$
(2.7)

 $B(\sigma)$  est le signal observé que l'on obtient après transformation de Fourier de l'interférogramme.

#### 2.2.3 Fonction d'appareil

### 2.2.3.1 Origine de la fonction d'appareil

Dans la pratique, la transmission expérimentale, donnée par la loi de Beer-Lambert, est différente de la répartition spectrale théorique  $B(\sigma)$  du rayonnement analysé. Celle-ci est principalement due à la limitation de la différence de marche optique maximale, et à l'influence de l'étendue du faisceau. Pour tenir compte de cette limitation, il est nécessaire d'introduire une fonction d'appareil. La transmission calculée est alors modélisée comme le produit de convolution de la répartition spectrale théorique  $B(\sigma)$  par une fonction d'appareil  $f(\sigma)$ :

$$T_{calc}(\sigma) = B(\sigma)^* f(\sigma)$$
(2.8)

L'expression de  $B(\sigma)$  dépend du profil et des paramètres de raies de la source. En spectroscopie d'absorption,  $B(\sigma)$  est le spectre de la source ayant subi l'absorption par le gaz étudié (ici NH<sub>3</sub>).  $f(\sigma)$  est une fonction qui modélise au mieux l'effet d'appareil.

#### 2.2.3.2 Fonction d'appareil due à la limitation de la différence de marche

La résolution instrumentale (équivalent à la largeur totale à mi-hauteur de la fonction d'appareil) dépend essentiellement de la différence de marche maximale  $\delta_{max}$ , choisie selon le sujet étudié.

Pour un faisceau supposé infiniment fin et se propageant le long de l'axe optique de l'appareil, l'interférogramme peut être modélisé par le produit de l'interférogramme  $I_{0\to\infty}(\delta)$ 

(pour lequel la différence de marche varierait jusqu'à l'infini) par la fonction porte  $\Pi(\delta)$  (cf.

Figure 2.4):  

$$I'(\delta) = I_{0 \to \infty}(\delta) \Pi(\delta)$$
(2.9)

avec  $\begin{cases} \Pi(\delta) = 1 \quad pour \quad 0 \le \delta \le \delta_{max} \\ \Pi(\delta) = 0 \qquad ailleurs \end{cases}$ 

Le spectre calculé  $T_{cal}(\sigma)$  s'écrit alors :

$$T_{cal}(\sigma) = TF[I'(\delta)] = TF[I_{0\to\infty}(\delta)\Pi_{\delta_{\max}}(\delta)] = B(\sigma) * f_{\delta_{\max}}(\sigma)$$
(2.10)

La fonction  $f_{\delta \max}(\sigma)$  est la transformée de Fourier de la fonction porte  $\Pi_{\delta_{\max}}(\delta)$ .

$$f_{\delta_{\max}}(\sigma) = TF \Big[ \Pi_{\delta_{\max}}(\delta) \Big] = 2\delta_{\max} \operatorname{sinc}(2\pi\sigma\delta_{\max})$$
(2.11)



Figure 2.4 : Fonction porte et sa transformée de Fourier, première approximation de la fonction d'appareil.

La fonction d'appareil est donc, en première approximation, une fonction sinus-cardinale dans l'espace des nombres d'onde. Ceci explique l'observation des profils de raies avec des oscillations au niveau des pieds des raies sur les spectres. La présence de ces oscillations provient de la fonction d'appareil et possède donc un sens physique.

La résolution du spectromètre, définie par la largeur à mi-hauteur de la fonction sin*c*, s'exprime par le rapport du nombre d'onde  $\sigma$  par cette largeur :

$$R = 2\sigma \delta_{max}$$

Ainsi, la résolution du spectromètre est proportionnelle au déplacement maximum du miroir mobile.

Il est possible, artificiellement, de diminuer ces oscillations en effectuant une apodisation numérique de l'interférogramme. Nous n'avons pas utilisé l'apodisation numérique afin de pouvoir ajuster les oscillations caractéristiques de la fonction d'appareil associée au spectromètre.

# 2.2.3.3 Fonction d'appareil due à l'étendue du faisceau - Fonction "trou"

Le faisceau lumineux possède une étendue angulaire définie par l'angle solide  $\Omega$  délimité par le diaphragme d'entrée, vu à partir du centre du collimateur. Cette étendue a pour effet une pondération de l'interférogramme par une fonction  $P_{opt}(\delta)$  appelée « fonction de pondération optique » s'écrivant sous la forme :

$$P_{opt}(\delta) = \left| \sin c \left( \frac{\sigma \Omega \delta}{2} \right) \right|, \tag{2.12}$$

où  $\sigma$  est le nombre d'onde analysé. L'angle solide  $\Omega$  s'écrit, en fonction du rayon *R* du diaphragme d'entrée et de la distance focale du collimateur *f* :

$$\Omega = \pi \frac{R^2}{f^2}$$
(2.13)

L'interférogramme observé, tenant compte de la limitation de la différence de marche et de l'étendue de faisceau, est alors modélisé par :

$$I'(\delta) = I_{0 \to \infty}(\delta) \Pi_{\delta_{\max}}(\delta) P_{opt}(\delta)$$
(2.14)

La fonction d'appareil s'écrit alors comme la transformée de Fourier du produit de la fonction porte par la fonction de pondération optique :

$$f(\sigma) = TF \Big[ \Pi_{\delta_{\max}}(\delta) P_{opt}(\delta) \Big]$$
(2.15)

L'effet de la fonction de pondération optique est un léger élargissement de la largeur à mihauteur de la fonction d'appareil et une atténuation des oscillations secondaires.

# 2.2.4 Echantillonnage

L'échantillonnage des interférogrammes, le calcul de la transformée de Fourier et l'apodisation sont effectués par un calculateur digital.

Tout d'abord, l'interférogramme est échantillonné à intervalles réguliers *d*. Le pas d'échantillonnage doit vérifier le critère de Niquist qui permet d'éviter les pertes d'information du signal. Ce critère peut s'écrire sous la forme :

$$d \le \frac{1}{2(\sigma_{\max} - \sigma_{\min})}$$
(2.16)

où  $\sigma_{max} - \sigma_{min}$  est la largeur en fréquence de la bande étudiée. Le spectre est donc calculé de manière discrète.

Par ailleurs, l'interférogramme idéal est symétrique. En pratique, il n'est pas parfaitement symétrique. Un terme de déphasage peut s'introduire. Il peut être dû soit à un mauvais échantillonnage de l'interférogramme, soit à une incompatibilité entre les bandes passantes des filtres électroniques et des filtres optiques.

#### 2.3 L'interféromètre à haute résolution Bruker IFS125HR

### 2.3.1 Description du spectromètre

Dans ce travail, les spectres d'absorption de l'ammoniac ont été enregistrés à l'aide d'un spectromètre infrarouge à transformée de Fourier Bruker IFS125HR de haute résolution, du Laboratoire LISA à Créteil, en France. Cet instrument couvre une large gamme spectrale (de 20 à 30000 cm<sup>-1</sup>) et a une résolution nominale maximale de 0.0019 cm<sup>-1</sup>. Il est constitué de quatre compartiments, représentés sur la *Figure 2.5*, qui sont les compartiments des sources internes, des séparatrices, des échantillons, et celui des détecteurs.

Le compartiment des sources permet également l'utilisation d'une source externe, comme le rayonnement synchrotron, en ayant recours à un port d'entrée auxiliaire. Le rayonnement (faisceau) émis par la source passe, via un iris d'entrée, au deuxième compartiment qui comporte des miroirs réflechissants et une lame séparatrice semi-réfléchissante. Ce compartiment est le cœur de l'interféromètre dont le principe repose sur l'interféromètre de Michelson. Dans ce compartiment, le faisceau est d'abord divisé en deux par la séparatrice, puis les deux faisceaux sont réfléchis par deux miroirs dont l'un est fixe et l'autre mobile. Ces faisceaux, qui parcourent des distances différentes, vont se recombiner au niveau de la séparatrice en un faisceau, qui sera ensuite réfléchi par trois miroirs avant d'entrer dans le compartiment échantillon via un filtre optique. Le faisceau qui sort après passage dans l'échantillon, est ensuite réfléchi par deux miroirs avant de pénétrer le compartiment des détecteurs.



*Figure 2.5*: *Répartition des différents compartiments du spectromètre FTIR à haute résolution Bruker IFS 125HR.* 

#### 2.3.2 Les éléments essentiels du spectromètre

Les différents éléments composant ce spectromètre vont être décrits brièvement. Le choix de chacun de ces éléments dépend de la région spectrale étudiée.

#### 2.3.2.1 L'interféromètre

C'est un dispositif basé sur le principe de l'interféromètre de Michelson. Il constitue le cœur du spectromètre FTIR, et génère des interférences constructives et destructives après recombinaison des faisceaux réfléchis par les miroirs fixe et mobile. Due à des distances parcourues différentes ( $d_1$  et  $d_2$ ), ces faisceaux vont présenter une différence de marche optique  $\delta = 2(d_2 - d_1)$ .

# 2.3.2.2 Détecteurs

Le spectromètre est équipé d'un détecteur InSb (Antimoniure d'Indium), refroidi à la température de l'azote liquide (77 K), qui fonctionne dans le proche et moyen infrarouge. La *Figure 2.6* (agrandissement de la *Figure 2.2*) représente la « détectivité » spectrale de ce détecteur et montre l'évolution de sa réponse linéaire en fonction de la longueur d'onde.

Dans cette région de l'infrarouge, le détecteur InSb est plus sensible que le détecteur MCT (Tellure de Mercure et de Cadmium) mais avec une longueur d'onde de coupure beaucoup plus petite à  $5.4 \ \mu m \ (1850 \ cm^{-1})$ .



Figure 2.6 : Détectivité spectrale du détecteur InSb utilisé dans la région spectrale de 3 µm.

# 2.3.2.3 Séparatrices de rayonnement infrarouge

Pour effectuer nos mesures, nous avons travaillé avec une séparatrice constituée du couple Ge/KBr (bromure de potassium traité au germanium). Elle est souvent utilisée pour travailler dans le proche et moyen infrarouge à cause de sa bonne transparence dans cette gamme spectrale. Pour compenser sa faible réflexion (15 % contre 85 % de transmission) et s'approcher de son fonctionnement idéal, une fine couche de germanium est ajoutée, portant la réflexion à 45 % et la transmission à 55 %.

Toutefois, il est nécessaire de prendre des précautions en travaillant avec des séparatrices en KBr puisqu'elles sont sensibles à l'humidité. En effet, une condensation d'eau sur sa surface peut endommager irréversiblement cette dernière, car l'eau absorbe le rayonnement IR et dépolit sa surface. Il faut donc les manipuler avec précaution et les ranger soigneusement dans un dessiccateur lorsqu'elles ne sont pas utilisées.



Figure 2.7: Efficacité des séparatrices suivant la région spectrale étudiée.

#### 2.3.2.4 Sources de rayonnement infrarouge utilisées

Le choix d'une source se fait selon le domaine spectral que l'on veut étudier. Pour l'enregistrement de nos spectres, nous avons utilisé une source rayonnant dans l'infrarouge moyen, dans la région de 3 µm. Dans notre cas, la source interne du spectromètre FTIR est une lampe à filament de tungstène (W) à basse pression, refroidie par une circulation continue d'eau et caractérisée par un spectre continu de longueurs d'onde. La plus grande partie de son rayonnement est émise dans l'infrarouge.

#### 2.3.2.5 Cellule de gaz

La cellule utilisée est un « tube » en Pyrex (verre). C'est un matériau qui possède une excellente résistance aux chocs et qui supporte des grandes variations de température. La cellule comporte à ses extrémités des fenêtres en fluorine (CaF<sub>2</sub>) de 0.4 cm d'épaisseur, d'indice de réfraction n=1.54. Elles sont transparentes pour la gamme spectrale 3050 - 3600 cm<sup>-1</sup> étudiée dans ce travail. Le coefficient de transparence de ces fenêtres est d'environ 80 %. La longueur de la cellule de 12.4(1) cm, utilisée pour nos mesures, permet d'observer des spectres d'absorption avec des intensités convenables (amplitudes comprises entre 20 et 80 % pour les bandes étuduées v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>).

La région de 3  $\mu$ m de NH<sub>3</sub> comporte les bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub>, 2v<sub>4</sub>, 4v<sub>2s</sub> et 2v<sub>2</sub>+v<sub>4</sub>. Malgré que les intensités des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> sont 5 à 10 fois plus intenses que celles de 4v<sub>2</sub> et 2v<sub>2</sub>+v<sub>4</sub>, nous

avons choisi de travailler avec des conditions expérimentales permettant l'observation des raies de rotation de toutes ces bandes sans saturation des raies appartenant aux bandes  $v_1$  et  $v_3$ . Néanmoins, ces conditions expérimentales ne permettent pas d'observer la composante asymétrique de la bande  $4v_2$  puisqu'elle se situe en dehors de la région spectrale enregistrée, en raison de son grand écart d'inversion d'environ 590 cm<sup>-1</sup> qui éloigne cette composante de la région autour de 4055 cm<sup>-1</sup>. Pour obtenir des spectres d'absorption appréciables pour cette composante mais aussi pour la bande  $2v_2+v_4$  se trouvant dans la même gamme spectrale, il est nécessaire d'enregistrer les spectres dans la région comprise entre 3500 et 4200 cm<sup>-1</sup> en utilisant une cellule plus longue.

Dans ce cas, on pourrait opter pour une cellule de White (cellule à réflexions multiples). Cela permet de générer de grands parcours optiques avec une cellule de petite longueur réelle. On peut adopter une configuration de White avec un miroir de réflexion réglable pour moduler le nombre de passages du faisceau à travers la cellule.

### 3. Conclusion

Dans le cadre de cette thèse, les spectres que nous avons étudiés ont tous été obtenus à l'aide du spectromètre infrarouge à transformée de Fourier Bruker IFS125HR situé au LISA. Dans ce chapitre, nous avons présenté les différents composants de cet instrument puis détaillé son principe de fonctionnement. Nous avons ensuite évoqué les problèmes expérimentaux susceptibles d'induire des erreurs dans la détermination des paramètres de raies. Il est possible de s'affranchir de la plupart de ces problèmes en tenant compte de l'effet de la fonction d'appareil et la fonction d'apodisation, et de l'effet de la source étendue. Les spectres ont été enregistrés dans des conditions expérimentales permettant l'analyse des paramètres spectroscopiques de raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_{2s}$  de NH<sub>3</sub>. Les résultats obtenus seront présentés et analysés dans le chapitre suivant.

# Références

- [1] P. R. Griffiths and J. A. Dehaseth. Fourier transform infrared spectrometry. Second edition, John Wiley and sons, Inc, Hoboken. 2007.
- [2] P. R. Griffiths,"Fourier transform infrared spectrometry", Science, **222**, 4621, 297 (1983).
- [3] S. P. Davis, M. C. Abams and J. W. Brault, "Fourier transform spectrometry", Academic Press, San Diego, California (2001).
- [4] P. Jacquinot, J. Opt. Soc. Am., 44, 761 (1954).
- [5] M. Hervé-Hanotelle, M. L. Grenier-Besson and G. Guelachvili, J Phys. 35, 335 (1974).
- [6] J. Pinard, J Phys. 28, C<sub>2</sub>-136 (1967).
- [7] M. C. Abams, M. R. Gunson, A. Y. Chang, C. P. Rinsland and R. Zander, Applied. Optics. 35, 2774 (1996).

# CHAPITRE 3

# DETERMINATION DES INTENSITES ET DES COEFFICIENTS D'AUTO-ELARGISSEMENT DE RAIES DE NH<sub>3</sub>.

### Introduction

La spectroscopie est une technique d'analyse quantitative basée sur l'étude des interactions de la matière avec le rayonnement. Détecter la présence d'une molécule dans les atmosphères terrestres et planétaires est important mais pas suffisant pour le dosage des espèces et la connaissance des processus collisionnels dans ces milieux. La détermination précise des concentrations des gaz même à l'état de traces constitue un des objectifs des mesures spectroscopiques.

Pour cela, il ne suffit pas seulement de connaître les positions exactes des raies d'absorption des molécules cibles, mais il faut également déterminer les autres paramètres spectroscopiques tels que les intensités d'absorption, les largeurs, les déplacements de raies et les paramètres d'interférence.

Ce chapitre sera consacré à la détermination des intensités et des coefficients d'autoélargissement de raies dans la région de 3  $\mu$ m de la molécule d'ammoniac. Dans l'approche expérimentale, nous présenterons les conditions expérimentales ayant permis d'enregistrer les spectres de NH<sub>3</sub>.

Nous présenterons la série des spectres enregistrés pour la détermination des intensités et des coefficients d'auto-élargissement des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ . Nous décrirons ensuite la procédure d'analyse utilisée pour déterminer l'ensemble des mesures, et nous discuterons de la dépendance des résultats obtenus en fonction des nombres quantiques rotationnels *J* et *K*.

L'analyse théorique des intensités de raies a été réalisée en tenant compte d'un grand nombre d'interactions de différents types entre les états vibrationnels regroupés en polyade d'états en interaction. Après déduction des carrés des moments de transition de ces bandes, une liste de paramètres d'intensités a été déterminée pour toute la région étudiée. Il s'agit des moments de

transition vibrationnelle, des intensités de bandes et des coefficients d'Herman-Wallis responsables de ces interactions.

#### • Etat de l'art du sujet

L'ammoniac est une molécule importante pour la spectroscopie fondamentale [1-4]. Dans la région de l'infrarouge, plusieurs études ont été effectuées dans des laboratoires par spectroscopie à haute résolution dans le but de fournir des paramètres de raies pour certaines bandes fondamentales de  $NH_3$  [5-14].

Pour la bande  $v_2$ , Guinet *et al.* [14] ont mesuré des paramètres spectroscopiques (position, intensité, élargissement et déplacement en fréquence) dans différentes conditions de température, à l'aide d'un spectromètre infrarouge à transformée de Fourier à haute résolution. Ces auteurs ont mis en évidence des divergences avec les valeurs de la base de données HITRAN [15]. Leurs mesures d'intensités montrent une différence moyenne d'environ 13 % par rapport aux intensités répertoriées dans la base de données HITRAN [15].

Dans les références [16,17], les auteurs ont mesuré des coefficients d'auto-élargissement d'environ 100 raies pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , à l'aide d'un spectromètre laser à différence de fréquence. De ceci ont été déduits les forces des bandes et les moments de transition vibrationnels. Ces auteurs ont souligné que l'interaction de Coriolis avec l'harmonique  $2v_4$ perturbe sensiblement la bande  $v_1$ .

Guelachvili *et al.* [18] ont mesuré des paramètres spectroscopiques d'environ 1400 raies pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  avec une résolution spectrale de 0.0054 cm<sup>-1</sup>. Ces auteurs n'avaient pas pu donner des explications concernant les interactions dans la polyade formée par ces bandes.

Les auteurs de la référence [19] ont mesuré les élargissements de raies des bandes  $v_1$  et  $v_3$ , perturbées par des gaz tels que He, Ar, O<sub>2</sub>, H<sub>2</sub> et N<sub>2</sub>. En 2004, ces auteurs ont réexaminé leurs spectres à l'aide d'une procédure d'ajustement multi-spectre [20] et un profil de raies amélioré qui tient compte des effets de couplage appelé « line-mixing ». Ils ont abouti à des paramètres de line-mixing et à des valeurs plus précises des coefficients d'élargissement. Leurs formes de raie observées présentent des déviations significatives, par rapport au profil de Voigt conventionnel, qu'ils ont attribué à des effets d'interférence, au rétrécissement Dicke et la dépendance de l'élargissement en fonction de la vitesse des molécules en collision.

Kleiner *et al.* [21] ont étudié les spectres de NH<sub>3</sub> entre 3100 et 3700 cm<sup>-1</sup> dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et 2 $v_4$ . Environ 1000 intensités de raies ont été analysées à l'aide d'un modèle qui repose

sur le calcul des moments de transition, en tenant compte des interactions entre les modes de vibration dans cette région. Ce travail a permis de prédire l'intensité absolue de 2700 raies, lesquelles ont été introduites dans la base de données HITRAN. Ce travail a mentionné un manque de données importantes sur les modes de vibration  $4v_2$  et  $2v_2+v_4$  afin de reproduire avec précision toutes les composantes du spectre observé dans la région de 3 µm.

Dans la référence [22], une liste de positions et d'intensités de raies dans la région comprise entre 1650 et 4000 cm<sup>-1</sup>, comprenant des bandes fondamentales et des bandes de combinaison de NH<sub>3</sub>, ont été mesurées à des températures comprises entre 300 et 1400°C.

Par ailleurs, les intensités de bande des vibrations fondamentales de NH<sub>3</sub> ont été mesurées par Koops *et al.* [23], en utilisant un gaz tampon haute pression pour lequel les bandes  $v_1$  et  $v_3$  se chevauchent suite au recouvrement de bandes par pression. Les valeurs théoriques des moments de transition vibrationnels pour un grand ensemble de bandes fondamentales et de combinaison de NH<sub>3</sub> ont été calculées par Yurchenko *et al.* [24] à l'aide d'un calcul *ab initio* des moments de transition.

D'autre part, les transitions interdites, nommées aussi transitions « permises par perturbation », dans les bandes vibrationnelles dégénérées sont extrêmement importantes pour déterminer des constantes de rotation fiables avec une grande précision [25]. Ces transitions sont généralement faibles et résultent des termes d'ordre supérieur du développement de l'Hamiltonien de rotation-vibration. La mesure des paramètres spectroscopiques de ces transitions, en particulier de leurs intensités, est importante pour établir une structure précise des niveaux ro-vibrationnels de ces bandes.

Dans ce contexte, une théorie des perturbations au troisième ordre des intensités des transitions ro-vibrationnelles permises et interdites a été développée pour les bandes fondamentales des molécules du groupe  $C_{3V}$ . Cette théorie a permis d'expliciter les moments de transition ro-vibrationnelle pour ajuster les données expérimentales d'intensités de raies des transitions permises et interdites [26,27]. Cette théorie tient compte des interactions dans et entre les bandes étudiées.

Sachant que NH<sub>3</sub> présente un dédoublement de raies par inversion, une modification de cette théorie a été effectuée dans la référence [25], dans laquelle les auteurs ont également mesuré les intensités de raies de plusieurs transitions interdites dans la région de la bande  $v_4$  régis par la règle de sélection  $\Delta K = \pm 2$ .

Par ailleurs, les paramètres d'élargissement par pression de N<sub>2</sub> et O<sub>2</sub> pour sept transitions  $^{R}P(J,0)$  de la bande de combinaison v<sub>1</sub>+v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> ont été mesurés à la température ambiante à l'aide d'un spectromètre à diode laser accordable à cavité externe [28].

Par ailleurs, pour certaines molécules présentant des spectres denses, en particulier dans les branches Q de ces molécules, le profil de raie lorentzien ne peut pas reproduire correctement les spectres expérimentaux [29]. Un traitement rigoureux de ces spectres nécessite de prendre en compte les effets d'interférence de raies. Dans ce contexte, de nombreuses recherches utilisant le profil de raie de Rosenkranz au premier ordre [30] ont été menées. Ce profil tient compte des effets de « line mixing » à pression modérée.

Ce profil est facile à intégrer dans les codes de traitement de spectres car la contribution responsable de cet effet est introduite en tant que terme supplémentaire ajouté à l'expression du profil lorentzien. Cet effet joue un rôle important dans les calculs de transfert radiatif. Ceci peut avoir un impact sur la spectroscopie moléculaire et sur les profils de température et de pression atmosphérique.

Plusieurs travaux utilisant le profil de Rosenkranz ont été publiés pour de nombreuses bandes de NH<sub>3</sub> auto-perturbées et perturbées par des gaz tels que He, Ar et H<sub>2</sub> [9,12,20,31,32]. Dans la région de 3  $\mu$ m, les spectres des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de la référence [20] montrent également un effet d'interférence évident qui a été inclus dans les ajustements de raies.

Malgré les nombreux travaux cités ci-dessus dans la région de 3  $\mu$ m, les données sur les intensités de raies et les coefficients d'élargissement restent rares et incompletes concernant les harmoniques et les bandes de combinaison de NH<sub>3</sub>. Aucune mesure des paramètres spectroscopiques de raie n'a été effectuée pour l'harmonique 4v<sub>2</sub> et la bande de combinaison  $2v_2 + v_4$ .

La région de 3  $\mu$ m comporte principalement des bandes vibrationnelles v<sub>1</sub> (A<sub>1</sub>), v<sub>3</sub> (E) et 2v<sub>4</sub> (A<sub>1</sub>+E). Deux bandes de plus faibles intensités sont également présentes dans cette région : la composante symétrique de l'harmonique 4v<sub>2</sub> (A<sub>1</sub>) et la bande de combinaison 2v<sub>2</sub> + v<sub>4</sub> (E). En raison de leurs faibles intensités, ces deux bandes ne contribuent pas de manière significative à l'absorption.

# A. Approche expérimentale

# 1. Enregistrement et calibration des spectres

Huit spectres d'absorption de NH<sub>3</sub> ont été enregistrés entre 1900 et 3800 cm<sup>-1</sup>, en utilisant le spectromètre à transformée de Fourier à très haute résolution Bruker IFS125HR du LISA à Créteil.

La source de radiation est une lampe à filament de tungstène, à basse pression, refroidie à l'eau.

L'instrument est équipé d'un détecteur InSb, refroidi à l'azote liquide. Aucun filtre optique n'a été utilisé. Dans cette expérience, la bande passante de 1900 à 3800 cm<sup>-1</sup> est limitée par le détecteur InSb et par le filtre électronique utilisé. Tous les compartiments du spectromètre sont mis sous vide pour limiter l'absorption de certaines molécules atmosphériques, à savoir la vapeur d'eau (H<sub>2</sub>O) et le gaz carbonique (CO<sub>2</sub>). On utilise une pompe turbomoléculaire permettant d'atteindre un vide en dessous de 0.03 Pa. Cette pression est trop faible pour induire une modification de la fonction d'appareil du spectromètre. La largeur correspondante à cette pression est d'environ  $1.5 \times 10^{-7}$  cm<sup>-1</sup> (estimé avec un coefficient d'élargissement  $\gamma_{0H2O} = 0.5$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>), très inférieure à la résolution spectrale de 0.008 cm<sup>-1</sup>. Cette pression est laissée se stabiliser suffisamment longtemps avant de commencer un enregistrement de spectre.

Le diamètre de l'iris de ce spectromètre a été réglé à 1.7 mm afin d'optimiser l'intensité du rayonnement infrarouge arrivant sur le détecteur avec un rapport signal/bruit convenable pour le traitement des spectres sans perdre en résolution.

Ces spectres ont été enregistrés avec une vitesse de déplacement du miroir mobile correspondant à une modulation de 40 kHz du laser He-Ne et une différence de marche optique maximale de 112.5 cm, ce qui correspond à une résolution de 0.008 cm<sup>-1</sup> selon la définition de Bruker (résolution = 0.9/MOPD avec MOPD: *Maximum Optical Path Difference*).

La bouteille de NH<sub>3</sub> a été fournie par Sigma Aldrich avec une pureté de 99 %, et a été utilisée sans purification supplémentaire. Pour toutes les mesures, l'échantillon était introduit dans une cellule en Pyrex, équipée de fenêtres en CaF<sub>2</sub>, fournissant un trajet d'absorption de  $12.4 \pm 0.1$  cm. La pression introduite dans la cellule a été mesurée à l'aide de deux manomètres capacitifs calibrés, de modèles MKS Baratron, avec des échelles de 10 et 100 Torr

respectivement, qui offrent une précision de lecture de 0.12 %. En tenant compte des incertitudes dues aux petites variations de pression lors de l'enregistrement (~ 0.35 %), nous avons estimé l'incertitude de mesure des pressions à 0.5 %. Tous les spectres ont été enregistrés à la température ambiante stabilisée à  $295 \pm 1$ K.

NH<sub>3</sub> pouvant s'adsorber sur les parois de la cellule, ce problème a été résolu en procédant à une passivation ces parois à plusieurs reprises avec du NH<sub>3</sub> jusqu'à saturation. Ensuite, la pression de chaque échantillon est laissée stabiliser suffisamment longtemps (en surveillant constamment la pression dans la cellule) avant de commencer l'enregistrement des spectres à différentes pressions.

La température a été mesurée à l'aide de deux sondes collées aux extrémités de la cellule. On commence l'enregistrement du spectre après stabilisation en température et pression de la cellule. Aucune correction de température dans les mesures de paramètres de raies n'a été nécessaire car la contribution de la variation de température à l'incertitude totale est si faible (0.34 %) pour améliorer les valeurs mesurées.

La procédure suivante a été utilisée pour l'enregistrement de spectres : tout d'abord, un spectre de référence (cellule vide) a été enregistré à la résolution 0.008 cm<sup>-1</sup>. Ensuite les spectres ont été enregistrés à la même résolution pour huit pressions de NH<sub>3</sub>. Cette série de spectres a été utilisée pour la détermination des intensités et des coefficients d'auto-élargissement pour les différentes bandes de NH<sub>3</sub> dans la région spectrale étudiée.

Les conditions expérimentales de ces spectres, relatives aux différents composants du spectromètre, sont regroupées dans le *Tableau 3.1*. Les détails sur les pressions et le nombre de scans pour chaque spectre figurent dans le *Tableau 3.2*.

1 1	
Source	Lampe de tungstène
Détecteur	InSb
Séparatrice	Ge/KBr
Différence de marche optique maximale (MC	$PPD)  112.5 \text{ cm}^{-1}$
Résolution optique = $0.9$ /MOPD	$0.008 \text{ cm}^{-1}$
Diamètre de l'iris	1.7 mm
Fonction d'apodisation	Boxcar
Correction de phase	Mertz
Résolution de phase	$0.5 \text{ cm}^{-1}$
Jauges de pression	MKS Baratron (10 et 100 Torr)

Tableau 3.1 : Conditions expérimentales utilisées pour enregistrer les spectres infrarouges de l'ammoniac pur.

Numéro du spectre	P <sub>NH3</sub> (Torr)	Nombre de scans
S1	1.310 (7)	800
S2	2.144 (11)	320
S3	4.418 (22)	320
S4	5.548 (28)	800
S5	7.086 (35)	320
S6	9.811 (49)	800
S7	12.76 (6)	320
S8	16.32 (8)	320

 Tableau 3.2 : Détails sur les pressions et le nombre de scans utilisés pour enregistrer les spectres infrarouges de l'ammoniac pur.

Le spectre S5, présenté dans la *Figure 3.1*, montre les différentes bandes d'absorption de la région étudiée.



**Figure 3.1** : Spectre enregistré à haute résolution de  $NH_3$  dans la région spectrale 3050-3600 cm<sup>-1</sup> à une pression de 7.086 Torr. Cette région spectrale correspond à l'absorption des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ . La température était de 295 K et la longueur du trajet optique est 12.4 cm.

#### 2. Méthode d'ajustement des spectres

Les spectres ont été analysés en tenant en compte de l'effet d'interférence entre les raies en utilisant l'expression suivante du coefficient d'absorption, qui peut s'écrire comme la somme d'une lorentzienne et d'un terme d'interférence [30,34-39] :

$$\alpha(\sigma) = \alpha_{Lor}(\sigma) + \alpha_{mix}(\sigma) \tag{3.1}$$

avec

$$\alpha_{Lor}(\sigma) = \frac{1}{\pi} \sum_{linesk} S_k \frac{\gamma_k}{(\sigma - \sigma_k)^2 + {\gamma_k}^2}$$
(3.2)

$$\alpha_{mix}(\sigma) = \frac{1}{\pi} \sum_{linesk} S_k \frac{Y_k(\sigma - \sigma_k)}{(\sigma - \sigma_k)^2 + \gamma_k^2}$$
(3.3)

Dans ces équations, *k* représente la transition  $v_k J_i \rightarrow v_j J_f$ , S<sub>k</sub> son intensité intégrée (cm<sup>-2</sup>),  $\sigma_k$  son nombre d'onde (cm<sup>-1</sup>) qui inclue le déplacement en fréquence dû aux collisions,  $\gamma_k$  sa largeur collisionnelle (cm<sup>-1</sup>), et Y<sub>k</sub> son paramètre d'interférence sans unité. Ce dernier paramètre est lié aux éléments non diagonaux de la matrice de relaxation [35,39], alors que la largeur et le déplacement collisionnels sont donnés par les éléments diagonaux de cette matrice.

Soulignons que pour Y = 0, l'équation (3.1) exprime une somme de lorentziennes, et le spectre de la molécule sera donné par une somme des profils de Voigt.

Une procédure d'ajustement multi-pression a été utilisée pour extraire les paramètres spectroscopiques des raies rotationnelles des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ . Cette procédure consiste en une méthode des moindres carrés non linéaires, dans laquelle les paramètres de raie (paramètres de fit) S<sub>k</sub>,  $\sigma_k$ ,  $\gamma_k$ , Y<sub>k</sub> et sa hauteur ont été déterminés en ajustant des petits intervalles de fréquence (inférieure à 1 cm<sup>-1</sup>) contenant une ou plusieurs raies.

Les ajustements des spectres enregistrés ont été analysés avec  $(Y_k \neq 0)$  et sans  $(Y_k = 0)$  prise en compte de l'effet d'interférence.

Le spectre observé  $\tau^{c}(\sigma)$  est modélisé par le produit de convolution du profil collisionnel donné par l'équation (3.1) par le profil Doppler sans oublier la convolution par la fonction d'appareil approximée par une fonction sinus cardinale.

$$\tau^{c}(\sigma) = \int_{-\infty}^{+\infty} F_{App}(\sigma - \sigma') \times \exp\left[-L\int_{-\infty}^{+\infty} \alpha_{Dopp}(\sigma' - \sigma')\alpha(\sigma')d\sigma'\right] d\sigma'$$
(3.4)

*L* représente la longueur de la cuve. Dans cette procédure de fit multi-pression, tous les spectres enregistrés à toutes les pressions ont été ajustés successivement en utilisant deux profils différents.

Les spectres observés des bandes  $v_1$  et  $v_3$  ont été ajustés avec le profil de Rosenkranz donné par l'équation (3.1). Ceux des bandes  $2v_4$  et  $4v_2$ , ne présentant pas d'effet d'interférence en raison de leur grand écart d'inversion, ont été ajustés à l'aide du profil de Voigt, en utilisant l'équation (3.2).

Les paramètres recherchés sont la position de la raie  $\sigma_k$ , l'intensité  $S_k$ , la largeur  $\gamma_k$ , le déplacement  $\sigma_k$  et le paramètre d'interférence  $Y_k$ .

Un exemple de fit de raies, utilisant la procédure d'ajustement multi-pression, est représenté sur les *Figures 3.2* et *3.3*, et illustre un profil théorique qui s'adapte parfaitement au spectre enregistré expérimentalement. Dans ces deux figures, la figure de dessus reflètent l'accord entre les spectres observés et calculés, et les écarts entre ces spectres sont représentés dans le panneau de dessous.



Figure 3.2 : Le panneau du haut représente les bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> observées dans le spectre S5 du Tableau
3.2 (points blancs du tracé rouge) et dans le spectre calculé (courbe noire), pour un diamètre d'ouverture de 1.7 mm, une différence de marche optique maximale de 112.5 cm et un profil de Rosenkranz.
Le panneau du bas représente en bleu les résidus (différences entre les spectres calculé et observé).



**Figure 3.3** : Le panneau de dessus représente la bande  $2v_4$  de NH<sub>3</sub> observée dans le spectre S5 du **Tableau 3.2** (points blancs du tracé rouge) et dans le spectre calculé (en noir), pour un diamètre d'ouverture de 1.7 mm, une différence de marche optique de 112.5 cm et un profil de Voigt.

Le panneau de dessous représente en bleu les résidus (différences entre les spectres calculé et observé).

Comme mentionné ci-dessus, la ligne de base (exprimée par la hauteur de la raie dans la procédure de fit) a été ajustée par une ligne horizontale dans l'intervalle de fréquence d'analyse.

Pour tenir compte de la fonction d'appareil due au diaphragme de l'interféromètre, nous avons effectué une  $2^{eme}$  analyse de 60 raies de la bande  $v_3$ , en utilisant une méthode multi-spectre qui prend en compte aussi bien l'ouverture du diaphragme de diamètre 1.7 mm (fonction trou) que de la fonction sinus cardinale, associée à la différence de marche maximale de l'instrument. La différence entre les résultats obtenus avec et sans prise en compte de la « fonction trou » est pratiquement égale aux erreurs expérimentales, avec un écart de 2 %, inférieure aux incertitudes indiquées (3 à 4 %). De plus, les déviations standards (SD), dérivées des ajustements linéaires des paramètres de raies obtenus par la méthode multi-spectre en fonction de la pression, sont généralement plus grandes que celles issues de la méthode multi-pression.

A faible pression, nos spectres présentent, au niveau de la ligne de base, des franges d'interférence Fabry-Pérot d'environ 0.6 cm<sup>-1</sup> d'intervalle spectral libre (voir *Figure 3.4*), correspondant probablement à l'épaisseur des fenêtres en CaF<sub>2</sub> de la cellule d'absorption. Comme illustré dans la *Figure 3.5*, cet intervalle peut contenir au moins huit raies sur une

ligne de base constante. Ceci permet de s'affranchir des variations de la ligne de base dans la procédure de fit sans tenir compte de l'influence de ces franges.



*Figure 3.4* : Franges d'interférence Fabry-Perot d'intervalle spectral libre d'environ 0.6 cm<sup>-1</sup> dues aux reflexionx sur les faces des fenêtres en CaF<sub>2</sub> de la cellule d'absoption.



*Figure 3.5*: Intervalle de fréquence d'environ 0.6 cm<sup>-1</sup> contenant de nombreuses raies et illustrant une ligne de base pratiquement constante.

#### 3. Analyse des incertitudes

Les analyses des études des profils de raies ont montré que les incertitudes statistiques (déviation standard) sur les paramètres recherchés, déduits à partir des procédures d'ajustement de moindres carrés non linéaires, ont tendance à sous-estimer les erreurs de

mesure. Les paramètres collisionnels mesurés au laboratoire sont toujours accompagnés d'erreurs qu'il faut évaluer avec précision. Or, il est difficile de répertorier et d'évaluer avec précision ces erreurs expérimentales puisqu'elles proviennent de différentes sources.

Dans l'analyse des spectres, les paramètres de raies mesurés peuvent être déduits à partir d'une valeur moyenne sur les mesures effectuées pour la même raie dans tous les spectres traités. À partir des écarts des paramètres mesurés par rapport à leur moyenne, nous pouvons aboutir à une estimation fiable de l'incertitude de mesure.

La formule suivante a été utilisée afin de prendre en compte les erreurs de tous les paramètres physico-chimiques, impliquées dans l'incertitude de la grandeur mesurée. Dans notre cas, la relation qui permet d'évaluer l'incertitude absolue  $\Delta S_0$  sur l'intensité d'une raie  $S_0$ , s'écrit :

$$\frac{\Delta S_0}{S_0} = \left(Unc_{Syst}^2 + Unc_{Fit}^2 + Unc_I^2 + Unc_P^2 + Unc_{PL}^2 + Unc_T^2\right)^{1/2}$$
(3.5)

Avec :  $Unc_I = 1$  %, l'incertitude liée à la pureté du gaz,

 $Unc_P = 0.5$  %, l'incertitude liée à la mesure de pression. Il faut, en particulier, choisir la jauge la plus adéquate pour le domaine de pression utilisé,

 $Unc_{PL} = 0.81$  %, l'incertitude de mesure de la longueur de la cellule,

 $Unc_T = 0.34$  %, l'incertitude de mesure de la température du gaz,

 $Unc_{Fit}$ , l'incertitude provenant du fit linéaire tracé avec le logiciel ORIGIN. Elle varie d'une raie à l'autre et dépend surtout du caractère « isolé ou non », ou « intense ou non » de la raie considérée. Une raie isolée aura une faible valeur d'incertitude, et une raie bien intense sera mesurée avec précision qu'une raie de faible intensité,

Unc<sub>Sys</sub> qui correspond à l'erreur systématique, liée principalement à la non-linéarité de la réponse du détecteur et à un mauvais niveau de la ligne de base (niveau de transmission différent de 0). Dans ce travail, nous l'avons estimé à 2 % [40].

Notons qu'ici le détecteur InSb possède une courbe de réponse pratiquement linaire dans le domaine de fréquence étudié. En conséquence, c'est l'observation de la ligne de base et la qualité du fit qui représente les sources d'erreurs systématiques.

Nous pouvons constater que les erreurs systématiques ( $Unc_{Sys}$ ) et la déviation standard des fits linéaires en fonction de la pression contribuent majoritairement aux incertitudes des paramètres de raies mesurés.

Les contributions des différentes sources d'erreur sont illustrées dans les *Figures 3.6 et 3.7* pour les intensités des bandes  $v_3$  et  $2v_4$  respectivement.



*Figure 3.6* : Contributions des différentes sources d'incertitudes évaluées pour les intensités mesurées de 6 raies de la bande v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub>.



**Figure 3.7** : Contributions des différentes sources d'incertitudes évaluées pour les intensités mesurées de 3 raies de la bande 2 v<sub>4</sub> de NH<sub>3</sub>.

#### B. Analyse et comparaisons avec la littérature

#### I. Détermination des paramètres d'intensités

#### I.1 Analyse des résultats obtenus pour les bandes $v_1$ , $v_3$ , $2v_4$ et $4v_2$

Les intensités de raies ont été mesurées pour un grand nombre de raies de nombre quantiques rotationnels *J* et *K*, allant de 0 à 11 et de 0 à 12 respectivement. Pour chaque raie, l'intensité absolue S<sub>0</sub> (en cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup>) est déduite de l'intensité intégrée S<sub>k</sub>, extraite de la procédure de fit à l'aide des équations (3.1) et (3.2), en tenant compte (Y<sub>k</sub>  $\neq$  0) ou non (Y<sub>k</sub> = 0) des effets de *line mixing*. Il faut tracer S<sub>k</sub> (en cm<sup>-2</sup>) en fonction de la pression P de NH<sub>3</sub> (en atm). De ceci, une droite passant par l'origine de pente S<sub>0</sub> est obtenue puisqu'elle vérifie l'équation linéaire :

$$S_k = S_0 \times P$$

Les *Figures 3.8*, *3.9* et *3.10* représentent l'évolution des intensités de raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  en fonction de la pression et confirment une tendance linéaire de l'intensité en fonction de la pression de NH<sub>3</sub>. Les pentes de ces régressions linéaires donnent les intensités absolues des raies S<sub>0</sub>.



*Figure 3.8* : Intensités intégrées des raies de la sous-branche  ${}^{Q}P(J,K)$  de la bande  $v_1$  en fonction de P. Les barres d'erreurs ont été calculées à l'aide de la formule (3.5).


*Figure 3.9* : Intensités intégrées des raies de la sous-branche  ${}^{P}P(J,K)$  de la bande  $v_3$  en fonction de P. Les barres d'erreurs ont été calculées à l'aide de la formule (3.5).



*Figure 3.10* : Intensités intégrées des raies de la bande  $2v_4$  en fonction de P. Les barres d'erreurs ont été calculées à l'aide de la formule (3.5).

En utilisant le profil de Rosenkranz, nous avons mesuré à la température ambiante les intensités absolues de 512 raies dans les branches P, Q et R des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub>. Pour

les bandes  $2v_4$  et  $4v_2$ , les mesures ont été effectuées pour environ 334 raies en utilisant un profil de Voigt.

Ces raies appatiennent à la région spectrale qui s'étend de 3050 à 3600 cm<sup>-1</sup>. La totalité de ces mesures sont données dans l'**Annexe 1** de ce manuscrit. Le *Tableau 3.3* présente un extrait de ces résultats avec leurs incertitudes en fonction des nombres quantiques *J* et *K*. Pour les raies interdites (permises par perturbation) dans la bande  $2v_4$ , les résultats sont données dans l'**annexe 2** pour les sous-branches  $\Delta K = \pm 2$  et  $\Delta K = \pm 3$ .

Ces incertitudes ont été calculées à l'aide de l'équation (3.5). Cela conduit à une précision moyenne sur les intensités de raies d'environ 3 % pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , et de 4 % pour la bande  $2v_4$ . Pour la bande  $4v_2$  de faible intensité, la précision des mésures est moins bonne avec une moyenne d'environ 6 %.

 Tableau 3.3: Extrait de mesures d'intensités et du carré des moments de transition de raies avec leurs incertitudes pour quelques transitions des bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>.

incertitudes pour quelques transitions des bandes $v_1$ , $v_3$ et $2v_4$ .						
Position (cm <sup>-1</sup> )	$\Gamma^{-1}$ ) Local upper quanta Local lower quanta $S_0(cm^{-2}.atm^{-1})$ $R^2(D)$		$R^2$ (Debye <sup>2</sup> )			
3295.425440 1000	1 1 s E" E"	2 1 a E" E'	$0.0825 \pm 0.0020$	0.9074E-03 ± 0.2200E-04		
3297.185820 1000	1 1 a E" E'	2 1 s E" E"	0.0842 ± 0.0021	0.9256E-03 ± 0.2308E-04		
3276.921500 1000	2 0 a A1'A2"	3 0 s A2'A2'	0.2355 ± 0.0058	0.5910E-03 ± 0.1455E-04		
3275.236330 1000	2 1 s E" E"	3 1 a E" E'	0.1029 ± 0.0026	0.7612E-03 ± 0.1923E-04		
3276.962120 1000	2 1 a E" E'	3 1 s E" E"	0.1013 ± 0.0025	0.7490E-03 ± 0.1848E-04		
3275.336520 1000	2 2 s E' E'	32 a E' E"	$0.0682 \pm 0.0017$	0.9560E-03 ± 0.2383E-04		
3277.089800 1000	22aE'E"	3 2 s E' E'	$0.0692 \pm 0.0017$	0.9695E-03 ± 0.2382E-04		
3254.922630 1000	3 0 s A2'A2'	4 0 a A1'A2"	$0.1896 \pm 0.0047$	0.5289E-03 ± 0.1311E-04		
3254.946260 1000	3 1 s E" E"	4 1 a E" E'	$0.0958 \pm 0.0024$	0.6999E-03 ± 0.1753E-04		
3256.630890 1000	3 1 a E" E'	4 1 s E" E"	$0.0931 \pm 0.0023$	0.6798E-03 ± 0.1679E-04		
3255.023380 1000	3 2 s E' E'	4 2 a E' E"	$0.0775 \pm 0.0019$	0.5365E-03 ± 0.1315E-04		
3256.731770 1000	32 a E' E"	4 2 s E' E'	$0.0790 \pm 0.0020$	$0.5466E-03 \pm 0.1384E-04$		
3255.168150 1000	3 3 s A2"A2"	4 3 a A1"A2'	0.0995 + 0.0026	0.9444E - 03 + 0.2468E - 04		
3256.920760 1000	3 3 a A1"A2'	4 3 s A2"A2"	$0.0947 \pm 0.0024$	$0.8983E-03 \pm 0.2277E-04$		
3406.802850 0010	1 0 a A2'E"	2 1 a E" E'	$0.0343 \pm 0.0009$	$0.1216E-03 \pm 0.3192E-05$		
3407.218250 0010	1 0 s A2'E'	2 1 s E" E"	0.0316 + 0.0009	0.1121E - 03 + 0.3191E - 05		
3414,971700 0010	1 1 a E" E'	2 2 a E' E"	0.0638 + 0.0019	0.1069E - 03 + 0.3184E - 05		
3415.409910 0010	1 1 s e" e"	2 2 s E' E'	$0.0685 \pm 0.0017$	$0.1148E-03 \pm 0.2848E-05$		
3386.264310 0010	2 0 a A1'E"	3 1 a E" E'	$0.0384 \pm 0.0010$	$0.1374E-03 \pm 0.3578E-05$		
3386.659860 0010	2 0 s A1'E'	3 1 s e" e"	0.0391 + 0.0010	0.1399E - 03 + 0.3577E - 05		
3394.414710 0010	2 1 a E" E'	3 2 a E' E"	$0.0635 \pm 0.0020$	0.1288E-03 + 0.4058E-05		
3394.832600 0010	2 1 s E" E"	3 2 s E' E'	$0.0637 \pm 0.0016$	$0.1292E-03 \pm 0.3246E-05$		
3402.934820 0010	2 2 a E' A2"	3 3 a A1"A2'	$0.2013 \pm 0.0050$	$0.1241E-03 \pm 0.3082E-05$		
3403.384060 0010	2 2 s E' A2'	3 3 s A2"A2"	0.1919 + 0.0050	0.1183E - 03 + 0.3082E - 05		
3365.428230 0010	3 0 a A2'E"	4 1 a E" E'	$0.0378 \pm 0.0009$	$0.1603E-03 \pm 0.3816E-05$		
3365.808570 0010	3 0 s A2'E'	4 1 s E" E"	$0.0371 \pm 0.0009$	0.1573E-03 ± 0.3815E-05		
3373.567410 0010	3 1 a E" E'	4 2 a E' E"	$0.0521 \pm 0.0013$	$0.1392E-03 \pm 0.3473E-05$		
3373.953490 0010	3 1 s E" E"	4 2 s E' E'	$0.0547 \pm 0.0014$	$0.1461E-03 \pm 0.3740E-05$		
3382.046060 0010	3 2 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	$0.1564 \pm 0.0039$	0.1361E-03 ± 0.3393E-05		
3382.477760 0010	3 2 s E' A2'	4 3 s A2"A2"	$0.1575 \pm 0.0039$	$0.1370E-03 \pm 0.3393E-05$		
3205.048630 0002	1 0 s A2'E'	2 1 s E" E"	$0.0066 \pm 0.0002$	$0.2479E-04 \pm 0.7511E-06$		
3205.846410 0002	1 0 a A2'E"	2 1 a E" E'	$0.0061 \pm 0.0002$	$0.2290E - 04 \pm 0.7509E - 06$		
3217.358360 0002	1 1 s e" e"	2 2 s E' E'	$0.0127 \pm 0.0004$	$0.2250E - 04 \pm 0.7087E - 06$		
3218.193750 0002	1 1 a E" E'	2 2 a E' E"	$0.0121 \pm 0.0004$	$0.2143E-04 \pm 0.7085E-06$		
3187.093960 0002	2 0 s A1'E'	3 1 s e" e"	0.0067 + 0.0003	0.2538E-04 + 0.1136E-05		
3188.185580 0002	2 0 a A1'E"	3 1 a E" E'	$0.0058 \pm 0.0002$	0.2196E-04 + 0.7572E-06		
3199.393400 0002	2 1 s E" E"	3 2 s E' E'	$0.0102 \pm 0.0003$	$0.2187E-04 \pm 0.6433E-06$		
3200.560840 0002	2 1 a E" E'	32aE'E"	$0.0111 \pm 0.0003$	$0.2379E-04 \pm 0.6431E-06$		
3210.510390 0002	2 2 s E' A2'	3 3 s A2"A2"	$0.0353 \pm 0.0010$	$0.2297E-04 \pm 0.6508E-06$		
3211.710650 0002	2 2 a E' A2"	3 3 a A1"A2'	$0.0342 \pm 0.0009$	$0.2225E-04 \pm 0.5855E-06$		
3170.172430 0002	3 0 s A2'E'	4 1 s E" E"	$0.0062 \pm 0.0002$	$0.2781E-04 \pm 0.8971E-06$		
3171.718320 0002	3 0 a A2'E"	4 1 a E" E'	$0.0126 \pm 0.0004$	$0.5649E-04 \pm 0.1793E-05$		
3182.492210 0002	3 1 s E" E"	4 2 s E' E'	$0.0086 \pm 0.0002$	$0.2427E-04 \pm 0.5644E-06$		
3184.189070 0002	3 1 a E" E'	4 2 a E' E"	$0.0089 \pm 0.0002$	$0.2510E-04 \pm 0.5641E-06$		
3194.878170 0002	3 2 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	$0.0270 \pm 0.0007$	$0.2477E-04 \pm 0.6423E-06$		
			· · · · · · · · ·			

### I.2 Dépendance des intensités de raies en fonction de J et K

Un total de 860 intensités absolues de raies individuelles a été obtenu avec des valeurs de *J* et *K* allant de 0 à 12 (voir **Annexe 1**). Le *Tableau 3.3* et les *Figures 3.12* et *3.14* montrent que les intensités de raies augmentent avec *K* pour *J* donnés, tandis qu'elles admettent un maximum pour les multiplets  ${}^{P}P(J,K)$  pour  $K \le 2$  et diminuent de façon monotone avec *J* pour les raies ayant K > 2.

L'intensité d'une raie est proportionnelle à la population du niveau initial de la transition. L'évolution des intensités de raies en fonction de *J* peut présenter un maximum correspondant au maximum de la population relative de ce niveau de rotation. En effet, la population  $N_{J,K}$  d'un niveau rotationnel, qui appartient au niveau vibrationnel fondamental, est donnée par la relation d'équipartition de Boltzmann :

$$N_{J,K} \propto g_s g_{JK} \exp\left(\frac{-E_{Rot}}{kT}\right)$$
 (3.6)

 $E_{Rot}$  est l'énergie rotationnelle donnée par l'équation (1.8) du chapitre 1, et  $g_{JK}$  est la dégénérescence de ce niveau qui vaut 2J+1. La dégénérescence  $g_s$  est due au spin nucléaire. La population  $N_{J,K}$  s'écrit alors :

$$N_{J,K} \propto g_s \left(2J+1\right) \exp\left(\frac{-E_{Rot}}{kT}\right)$$
(3.7)

L'évolution de la population  $N_{J,K}$  de NH<sub>3</sub> en fonction du nombre quantique *J* est illustrée, pour K = 1 sur la *Figure 3.11*.



*Figure 3.11*: Variation de la population d'un niveau rotationnel  $N_{J,K}$  de NH<sub>3</sub> en fonction du nombre quantique rotationnel J pour K=1.

Notons sur la *Figure 3.11* un maximum observé pour  $J_{max} = 3$ , indiquant que ce niveau est le plus peuplé pour cette valeur de *K*. Il correspond au maximum des courbes d'intensités en fonction de *J* dans les *Figures 3.12* et *3.14* ci-dessous.

En annulant la dérivée de  $N_{JK}$  en fonction de J, on aboutit à :

$$J_{\rm max} = \sqrt{\frac{kT}{hcB}} - 0.5 \approx 3$$

Au-delà de ce maximum, la population des niveaux décroit lorsque J augmente.

Par ailleurs, nous constatons que les intensités de raies des transitions ayant un poids statistique nucléaire  $g_s = 4$  (pour K = 0, 3p, p = 1, 2, 3, ...) sont très grandes par rapport à celles ayant un poids statistique  $g_s = 2$  ( $K \neq 3$ p).

Notons aussi que les variations d'intensités de raies sont moins systématiques pour les raies de la bande  $4v_2$  et pour les transitions interdites de la bande  $2v_4$ , que pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$  qui présentent des variations nettes et plus prononcées en fonction de *J* et *K*.

### I.3 Comparaison des intensités de raies avec des travaux antérieurs

A première vue, les résultats donnés dans le *Tableau 3.3* et l'Annexe 1 montrent une légère différence entre les transitions symétriques (s) et antisymétriques (a). Les intensités des transitions symétriques sont légèrement plus faibles que celles des transitions antisymétriques. Sur les *Figures 3.12* et *3.13*, les données des références [15,20,21] avec leurs barres d'erreurs (si elles existent) sont comparées avec nos résultats. Pour la bande  $v_1$ , nos valeurs des intensités de raies sont environ 6 % plus grandes par rapport à celles de la référence [21]. Pour la bande  $v_3$ , nos valeurs sont environ 5 % inférieures à celles de cette référence. Lorsque nous considérons les erreurs expérimentales de deux données, un accord satisfaisant peut être conclu pour les deux bandes.

Nos valeurs présentent un accord raisonnable avec celles de Pine *et al.* [16] pour 55 raies étudiées en commun de la bande  $v_1$ ; la moyenne des différences est de 7 %. Pour la bande  $v_3$ , l'accord est meilleur avec une différence d'environ 4 % pour 13 raies mesurées en commun. Concernant la bande  $2v_4$ , en comparant nos données avec celles de la référence [21], une

différence moyenne d'environ 13 % est obtenue. Par ailleurs, la plupart de ces données sont plus petites que les nôtres.

La *Figure 3.14* montre l'évolution en fonction de *J* des intensités de raies des transitions  ${}^{P}P(J,K)$  dans la bande  $2v_4$  de NH<sub>3</sub> pour K = 1, 2 et 3. Cette figure montre aussi les valeurs mesurées par Kleiner *et al.* [21] ainsi que les valeurs issues de la base de données HITRAN 2016 [15]. Cette comparaison montre un bon accord entre nos mesures et celles de ces références.

Notons que les valeurs de HITRAN 2016 [15] sont celles prédites à l'aide des paramètres d'intensités de la référence [21] et le modèle théorique de la référence [27], ayant reproduit les raies expérimentales avec une différence d'environ 9.5 %, supérieure à l'incertitude de la référence [21] estimée à 6 %.

Le désaccord apparent, indiqué par certains points bleus sur les figures suivantes, entre le présent travail et la référence [15], (7 et 11 % pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$  respectivement) peut être attribué à cette différence.



*Figure 3.12* : Evolution des intensités de raies de la sous-branche  ${}^{P}P(J,K)$  de la bande  $v_{3}$  en fonction de J.



*Figure 3.13* : Evolution des intensités de raies de la sous-branche  ${}^{Q}Q(J,K)$  de la bande  $v_1$  en fonction de J.



*Figure 3.14* : Evolution des intensités de raies de la sous-branche  ${}^{P}P(J,K)$  de la bande  $2v_4$  en fonction de J.



**Figure 3.15** : Evolution des intensités de raies de la sous-branche <sup>P</sup>P de la bande  $v_3$  en fonction de K pour J=4, J=6 et J=8.



*Figure 3.16*: Evolution des intensités de raies de la sous-branche  ${}^{Q}Q$  de la bande  $v_{1}$  en fonction de K pour  $J=3\rightarrow7$ .

I.4 Moment de transition vibrationnel, paramètres de correction et intensités de bandes I.4.1 Démonstration et principe de calcul des intensités d'une raie rovibrationnelle Considérons un système homogène composé d'un grand nombre de molécules sans interaction, et désignons par  $N_i$  la densité de molécules ou population de l'état  $|i\rangle$ :

$$N_i = \frac{N}{Q} g_i \exp\left(\frac{-E_i}{kT}\right)$$
(3.8)

*N* est le nombre total de molécules,  $E_i$  est l'énergie de l'état $|i\rangle$ ,  $g_i$  est la dégénérescence de cet état y compris celle due au spin nucléaire, *k* est la constante de Boltzmann et *T* est la température. La fonction de partition *Q* de la molécule considérée est définie par :

$$Q = \sum_{i} g_{i} \exp\left(\frac{-E_{i}}{kT}\right)$$
(3.9)

Nous supposons également que le système est en équilibre thermodynamique, de sorte que :

$$N_i W_{if} = N_f \left[ A_{fi} + W_{fi} \right] \tag{3.10}$$

 $W_{if}$  et  $W_{fi}$  sont les taux des transitions d'absorption i $\rightarrow$ f et d'émission f $\rightarrow$ i.

Dans un milieu moléculaire à la température T, les populations des niveaux 1 et 2 suivent la distribution canonique (ou loi) de Boltzmann.

$$\frac{N_i}{g_i} e^{\frac{E_i}{kT}} = \frac{N_f}{g_f} e^{\frac{E_f}{kT}} \quad \Leftrightarrow \quad \frac{N_f}{N_i} = \frac{g_f}{g_i} e^{\frac{-\Delta E}{kT}}$$

Avec  $\Delta E = E_f - E_i$ , et  $g_i$  et  $g_f$  sont les poids statistiques ou dégénerescence des niveaux inférieurs et supérieurs de la transition d'absorption.

On introduit les coefficients d'Einstein  $A_{fi}$ ,  $B_{fi}$  et  $B_{if}$  pour l'émission spontanée, l'émission stimulée et l'absorption induite respectivement.

On a: 
$$W_{if} = B_{if} \rho(\sigma)$$
 et  $W_{fi} = B_{fi} \rho(\sigma)$   
D'où :  $\left[A_{fi} + B_{fi}\rho(\sigma)\right] = B_{if}\rho(\sigma) \frac{g_i}{g_f} e^{\frac{\Delta E}{kT}}$  (3.11)

Dans ces expressions,  $\rho(\sigma)$  est la densité d'énergie du champ de rayonnement à la fréquence  $\sigma_{fi}$  telle que :  $E_f$ -  $E_i = h\sigma_{if}$ .

Dans la limite des hautes températures  $(T \to \infty)$ , on a  $\rho(\sigma) \to \infty$  (formule de Planck). La relation précédente implique que :

$$g_{i}B_{if} = g_{f}B_{fi}$$
  $\Leftrightarrow$   $g_{1}W_{12} = g_{2}W_{21}$ 

L'équation (3.11) peut alors être écrite sous la forme :

$$\rho(\sigma) = \frac{A_{fi} / B_{if}}{\frac{N_i}{N_f} \frac{B_{if}}{B_{fi}} - 1} = \frac{A_{fi} / B_{fi}}{e^{\frac{\Delta E}{kT}} - 1}$$
(3.12)

On sait cependant qu'à l'équilibre thermodynamique,  $\rho(\sigma)$  doit s'identifier à la fonction de Planck telle que :

$$\rho(\sigma) = \frac{A_{fi} / B_{fi}}{e^{\frac{\Delta E}{kT}} - 1} = \frac{8\pi h \sigma^3}{c^3} \left( \exp\left(\frac{h\sigma}{kT}\right) - 1 \right)^{-1}$$
(3.13)

Par identification :  $A_{fi} = \frac{8\pi h\sigma^3}{c^3} B_{fi}$  (3.14)

Considérons maintenant la variation de la densité d'énergie lorsque le rayonnement traverse une tranche dz pendant dt. En faisant un bilan d'énergie des rayonnements absorbé et émis par ce milieu, on peut montrer la relation suivante :

$$\frac{d\rho}{dt} = -h\sigma\rho(\sigma)\left(N_iB_{if} - N_fB_{fi}\right) = -h\sigma N_iB_{if}\rho(\sigma)\left(1 - \frac{N_f}{N_i}\frac{B_{fi}}{B_{if}}\right)$$
(3.15)

A l'équilibre thermodynamique, l'équation (3.8) permet d'écrire :

$$\frac{d\rho}{dt} = -h\sigma \frac{N}{Q} g_i B_{if} \rho(\sigma) \exp\left(\frac{-E_i}{kT}\right) \left(1 - \exp\left(\frac{-h\sigma}{kT}\right)\right)$$
(3.16)

L'intensité I( $\sigma$ ) du champ de rayonnement s'écrit : I( $\sigma$ ) = c $\rho(\sigma)$ 

$$\Rightarrow \frac{dI}{Icdt} = \frac{h\sigma}{c} \frac{N}{Q} g_i B_{if} \exp\left(\frac{-E_i}{kT}\right) \left(1 - \exp\left(\frac{-h\sigma}{kT}\right)\right) I(\sigma)$$
(3.17)

On définit le coefficient d'absorption du milieu moléculaire par :

$$\alpha(\sigma) = -\frac{1}{I}\frac{dI}{dl} = -\frac{h\sigma_{fi}}{c}\frac{N}{Q}g_iB_{if}\exp\left(\frac{-E_i}{kT}\right)\left(1 - \exp\left(\frac{-h\sigma_{fi}}{kT}\right)\right)$$
(3.18)

Ce coefficient est proportionnel à la densité des molécules, mais inversement proportionnel à la fonction de partition Q.

On définit le coefficient d'absorption intégré ou intensité S d'une raie par :

$$S = \int_{raie} \alpha(\sigma) d\sigma \tag{3.19}$$

Cette intensité est exprimée le plus souvent en  $\text{cm}^{-2}$  si la pression *P* du gaz actif est exprimée en atmosphère.

D'autre part, le coefficient d'absorption  $\alpha(\sigma)$  peut s'exprimer en fonction du profil  $g(\sigma - \sigma_{if})$  de la raie :

$$\alpha(\sigma) = g(\sigma - \sigma_{if})S$$

$$g(\sigma - \sigma_{if}) \text{ est normalisée :} \qquad \int_{raie} g(\sigma - \sigma_0) d\sigma = 1$$
(3.20)

Le coefficient d'Einstein  $W_{if}$ , proportionnel au moment de transition de la raie considérée, s'écrit :

$$W_{i \to f} = \hbar^{-2} \left| \left\langle f \left| \hat{H} \right| i \right\rangle \right|^2 \rho_s(\sigma_{fi})$$
(3.21)

où  $\rho_s(\sigma_{fi})$  est la densité des états à la fréquence  $\sigma_{fi}$ , et  $\hat{H}'$  est l'énergie d'interaction entre le champ électromagnétique et le moment dipolaire de la molécule :

$$\hat{H}' = -\vec{\mu}\vec{E} = E(t)\,\mu\,\cos(\varphi)$$

On peut donc écrire :

$$W_{i \to f} = \hbar^{-2} E^2(t) \cos^2(\varphi) \left| \left\langle f \left| \mu \right| i \right\rangle \right|^2 \rho_s(\sigma_{fi})$$
(3.22)

En faisant la moyenne sur l'ensemble des molécules et sur toutes les orientations du champ électromagnétique par rapport à  $\vec{\mu}$ , on aboutit à l'expression suivante :

$$B_{if} = \frac{\left|\left\langle f \left| \mu \right| i \right\rangle\right|^2}{6\varepsilon_0 \hbar^2}$$
(3.23)

En utilisant les équations (3.19), (3.20) et (3.23), on obtient l'expression de l'intensité d'une raie :

$$S = \frac{\pi\sigma_{if}}{3\varepsilon_0\hbar c} \frac{N}{Q} \exp\left(\frac{-E_{Rot}}{kT}\right) \left(1 - \exp\left(\frac{-h\sigma_{fi}}{kT}\right)\right) R(f \leftarrow i)$$
(3.24)

 $R(f \leftarrow i) = \sum_{i,f} |\langle f | \mu | i \rangle|^2$  est la force de la raie en Debye<sup>2</sup> (D<sup>2</sup>) appelée « carré du moment de

la transition » dans la suite.

Les termes et les constantes dans l'équation (3.24) présentent les significations suivantes :

- c, h et k sont les constantes correspondant respectivement à la vitesse de la lumière  $c = 2.99792458 \ 10^{10} \text{ cm.s}^{-1}$ , à la constante de Planck  $h = 6.6260755 \ 10^{-34} \text{ J.s}$ , et à la constante de Boltzmann  $k = 1.380658 \ 10^{-23} \text{ J.K}^{-1}$ ,
- $N = \frac{\Im}{p} \frac{273.15}{T}$  représente le nombre total de molécules du gaz absorbant par unité de volume et de pression P en atmosphère (atm). *T* est la température du gaz en Kelvin (K).  $\Im$  est le nombre de Loschmidt  $\Im = 2.68675 \times 10^{19}$  molécules.cm<sup>-3</sup>.atm<sup>-1</sup> à  $T_0 = 273.15$  K,

- E<sub>Rot</sub> est l'énergie rotationnelle en cm<sup>-1</sup> du niveau inférieur de la transition de dégénérescence g<sub>s</sub>, et σ<sub>if</sub> = (E<sub>f</sub>-E<sub>i</sub>)/h.c désigne le nombre d'onde (cm<sup>-1</sup>) au centre de la raie de la transition f ←i,
- Q est la fonction de partition totale. Elle peut s'écrire comme le produit de la fonction de partition rotationnelle Q<sub>r</sub> et vibrationnelle Q<sub>v</sub>. Dans notre étude, nous avons utilisé les valeurs Q<sub>v</sub> = 1.022 et Q<sub>r</sub> = 563.56 [16].

Pour les molécules toupies symétriques  $C_{3v}$ , Aliev [12,26] et Tarrago [27], ainsi que leurs collaborateurs, ont exprimé les carrés des moments de transitions et les intensités de raies en effectuant plusieurs transformations de contact successives sur le moment dipolaire électrique. Ce calcul a permis d'aboutir aux règles de sélection des transitions ro-vibrationnelles et de donner les expressions des intensités de raies pour chaque type de transition.

### I.4.2 Résultats et discussion

### I.4.2.1 Carré du moment de transition dipolaire

Nos résultats ont été analysés pour déterminer les moments de transition, les intensités de bandes ainsi que les paramètres de correction, en ajustant l'équation (3.24) par les intensités expérimentales.

Tout d'abord, nous avons commencé par déterminer les carrés de moment de transition globaux  $\mu^2$  de toutes les transitions de toutes les bandes considérées dans ce travail, en utilisant l'équation suivante déduite de l'Eq. (3.24) après factorisation de l'expression précédente de  $R(f \leftarrow i)$  sous la forme d'un produit de deux termes : un terme rotationnel  $H_{\Lambda I\Lambda K}$  appelé « facteur de Hönl-London », et d'un terme vibrationnel.

$$R(f \leftarrow i) = H_{\Delta J \Delta K} \,\mu^2 \tag{3.25}$$

Ce dernier terme appelé « carré du moment de transition global » peut être constant (indépendant des nombres quantiques rotationnels J et K) si la bande considérée est isolée et ne présente aucune interaction intra-doublet. Dans ces conditions, ce carré du moment de transition est purement vibrationnel, on l'appelle « carré du moment de transition vibrationnel ».

Ce moment peut illustrer une dépendance rotationnelle en raison des interactions de Coriolis, de Fermi et de type *l* entre/et dans les bandes considérées :

L'équation de l'Eq. (3.24) permet d'écrire :

$$\mu^{2} = \frac{\pi \sigma_{if}}{3\varepsilon_{0}\hbar c} \frac{N}{Q} \frac{S}{\exp\left[-E_{Rot} / kT\right] \left[1 - \exp\left(h\sigma_{if} / kT\right)\right] H_{\Delta J\Delta K}}$$
(3.26)

Les valeurs de  $\mu^2$  avec leurs incertitudes sont répertoriées dans les *Tableaux 3.1* et *3.2* respectivement pour les transitions de la bande  $4v_2$  et les transitions interdites, et dans le tableau de l'**Annexe 1** pour les raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ .

Ces valeurs présentent des dépendances significatives en *J* et *K*. La *Figure 3.17* montre que la plupart des variations sont non linéaires avec des concavités différentes et des taux de variation différents. Ces variations sont causées essentiellement par les fortes résonances dans et entre les composantes de la région de 3  $\mu$ m, formées par les bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub>, 2v<sub>4</sub> et 4v<sub>2</sub>. Il s'agit des interactions de Coriolis entre les bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>, et des interactions de Fermi du niveau v<sub>4</sub> = 2 avec les niveaux v<sub>1</sub> = 1 et v<sub>3</sub> = 1. Ces variations sont également provoquées par des résonances essentielles, telles que des résonances de type *l* se produisant entre des niveaux de rotation correspondant à l'état v<sub>4</sub> = 2 ; et par les interactions interdites en  $\Delta$ K = ± 3 entre les niveaux de rotation dans les états vibrationnels supérieurs des bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>.





*Figure 3.17*: Evolution du carré des moments de transition des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ , et  $2v_4$  en fonction des nombres quantiques J et K.

Dans le but de déterminer les paramètres d'intensités, les moments de transition vibrationnels et les coefficients d'Herman-Wallis, nous donnons dans le *Tableau 3.4* les éléments matriciels des carrés des moments de transition dipolaire pour les branches *P*, *Q* et *R* des bandes parallèles et perpendiculaires, ainsi que les transitions permises par perturbation (interdites). Dans ce tableau, ( $v_1 = 0$ ,  $v_3 = 0$ ,  $v_4 = 0$ ) et ( $v_1 = 1$ ,  $v_3 = 1$ ,  $v_4 = 2$ ) sont les états vibrationnels initiaux et finaux des bandes considérées. Le nombre quantique *m* correspond à *m* = *-J*, *J* et *J* + 1 pour  $\Delta J = -1$ , 0 et 1 respectivement pour les branches *P*, *Q* et *R* respectives. Les facteurs  $H_{\Delta J,\Delta K}(J,K)$  de Hönl-London pour les transitions permises dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ , ainsi que les transitions permises par perturbation en  $\Delta K = \pm 2, \pm 3$ , sont listés dans le *Tableau 3.5*, extrait des références [19,26,27].

Dans chaque formule du tableau,  $d_1$ ,  $d_3$ ,  $d_{40}$  et  $d_{42}$  sont les termes principaux des bandes non dégénérées et dégénérées  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  respectivement, appelés « leading terms ». Pour ne pas alourdir ce tableau, nous avons réduit les termes suivants :  $d_{1j}$ ,  $j = 1 \rightarrow 4$ ;  $d_{3j}$ ,  $j = 1 \rightarrow 6$ ;  $d_{40j}$ ,  $j = 1 \rightarrow 4$ ; et  $d_{42j}$ ,  $j = 1 \rightarrow 6$ , qui sont les termes correctifs d'Herman-Wallis donnés par le calcul des éléments matriciels du moment dipolaire.

Urban *et al.* soulignent que pour un développement jusqu'au troisième ordre du moment de transition dipolaire électrique, le mouvement d'inversion n'a pas d'influence sur la forme de ces termes obtenus pour des molécules de symétrie  $C_{3v}$ .

Le coefficient  $d_{427}$  dans la dernière ligne du *Tableau 3.4* est le terme principal qui peut identifier le « moment de transition vibrationnel » des transitions permises par perturbation en  $\Delta K = \pm 2$ ;  $d_{428}$  et  $d_{429}$  sont les coefficients d'Herman-Wallis correspondants. Pour la bande parallèle 4v<sub>2</sub>, nous avons utilisé une formule similaire à celle de la bande v<sub>1</sub> avec le terme principal et les coefficients d'Herman-Wallis notés  $d_2$  et  $d_{2i}$ ,  $j = 1 \rightarrow 4$  respectivement.

Eléments matriciels du moment de transition dipolaire					
Sou-branche ${}^{Q}Q$ de la bande v <sub>1</sub> .					
$\langle v = 0, JK    \mu_Z    v_1 = 1, JK \rangle^2 = \frac{1}{2} [d_1 + d_{12}J(J+1) + d_{14}K^2]^2 H_{00}(J, K)$					
Sous-branches ${}^{Q}P$ et ${}^{Q}R$ de la bande v <sub>1</sub> .					
$\langle v = 0, JK    \mu_Z    v_1 = 1, J'K \rangle^2 = \frac{1}{2} \left[ d_1 + d_{11}m + d_{13}m^2 + d_{14}K^2 \right]^2 H_{10}(m, K)$					
Sous-branches ${}^{P}Q$ et ${}^{R}Q$ de la bande v <sub>3</sub> .					
$\left\langle v = 0, JK \left\  \mu_{Z} \right\  v_{3} = 1, l_{3} = \pm 1, JK \pm 1 \right\rangle^{2} = \frac{1}{4} \begin{bmatrix} d_{3} \pm d_{32}(2K \pm 1) + d_{33}J(J+1) \\ + d_{35}(2K \pm 1)^{2} \end{bmatrix}^{2} H_{01}^{\pm}(J, K)$					
Sous-branches ${}^{P}P$ , ${}^{P}R$ , ${}^{R}P$ et ${}^{R}R$ de la bande v <sub>3</sub> .					
$\left  \left\langle v = 0, JK \right  \left  \mu_{Z} \right  \left  v_{3} = 1, l_{3} = \pm 1, J'K \pm 1 \right\rangle^{2} = \frac{1}{4} \begin{bmatrix} d_{3} + d_{31}m \pm d_{32}(2K \pm 1) + d_{34}m^{2} \\ + d_{35}(2K \pm 1)^{2} \pm d_{36}m(2K \pm 1) \end{bmatrix}^{2} H_{11}^{\pm}(m, K) \right $					
Sous-branche ${}^{Q}Q$ de la bande $2v_{4}^{0}$ .					
$\langle v = 0, JK    \mu_Z    v_4 = 2, l_4 = 0, JK \rangle^2 = \frac{1}{2} \left[ d_{40} \pm d_{402} J(J+1) + d_{404} K^2 \right]^2 H_{00}(J, K)$					
Sous-branches ${}^{Q}P$ et ${}^{Q}R$ de la bande $2v_{4}^{0}$ .					
$\langle v = 0, JK    \mu_Z    v_4 = 2, l_4 = 0, J'K \rangle^2 = \frac{1}{2} \left[ d_{40} + d_{401}m + d_{403}m^2 + d_{404}K^2 \right]^2 H_{10}(m, K)$					
Sous-branches ${}^{P}Q$ et ${}^{R}Q$ de la bande $2v_{4}^{\pm 2}$ .					
$\left\langle v = 0, JK \left  \left  \mu_{Z} \right  \right  v_{4} = 2, l_{4} = \pm 2, JK \pm 1 \right\rangle^{2} = \frac{1}{4} \begin{bmatrix} d_{42} \pm d_{422}(2K \pm 1) + d_{423}J(J+1) \\ + d_{425}(2K \pm 1)^{2} \end{bmatrix}^{2} H_{01}^{\pm}(J, K)$					
Sous-branches ${}^{P}P$ , ${}^{P}R$ , ${}^{R}P$ et ${}^{R}R$ de la bande $2v_{4}^{\pm 2}$ .					
$\langle v = 0, JK    \mu_Z    v_4 = 2, l_4 = \pm 2, J'K \pm 1 \rangle^2 = \frac{1}{4} \begin{bmatrix} d_{42} + d_{421}m \pm d_{422}(2K \pm 1) + d_{424}m^2 \\ + d_{425}(2K \pm 1)^2 \pm d_{426}m(2K \pm 1) \end{bmatrix}^2 H_{11}^{\pm}(m, K)$					
Transitions interdites des sous-branches ${}^{S}Q$ et ${}^{O}Q$ de la bande $2v_{4}^{\pm 2}$ .					
$\langle s, v = 0, JK    \mu_Z    a, v_4 = 2, l_4 = \pm 2, JK \pm 2 \rangle^2 = \frac{1}{4} [d_{427} \mp d_{429} (2K \pm 2)]^2 H_{02} (J, K)$					
Transitions interdites des sous-branches ${}^{O}P$ , ${}^{S}P$ , ${}^{O}R$ et ${}^{S}R$ de la bande $2\nu_{4}^{\pm 2}$ .					
$\langle s, v = 0, JK    \mu_Z    a, v_4 = 2, l_4 = \pm 2, J'K \pm 2 \rangle^2 = \frac{1}{4} [d_{427} + d_{428}m \mp d_{429}(2K \pm 2)]^2 H_{12}^{\pm}(m, K)$					

**Tableau 3.4** : Eléments matriciels du moment de transition dipolaire électrique pour les systèmes  $v_1/v_3/2v_4$  et $4v_2$  de  $NH_3$ .

Sous-brances	$H_{\Delta J\Delta K}$
Sou-branche ${}^{Q}Q$ des bandes $v_1$ et	$H_{-} (2J+1)K^2$
$2\nu_4^0$	$II_{00} - \frac{1}{J(J+1)}$
Sous-branches <sup>Q</sup> P et <sup>Q</sup> R des	$m^2 - K^2$
bandes $v_1$ et $2v_4^0$	$H_{10} = \frac{ m }{ m }$
Sous-branches <sup>P</sup> Q et <sup>R</sup> Q des	$H^{\pm} - \frac{(2J+1)}{(I \pm K)(I \pm K+1)}$
bandes $v_3$ et $2v_4^{\pm 2}$	$I_{01} = J(J+1)^{(J+K)(J-K+1)}$
Sous-branches <sup>P</sup> P, <sup>P</sup> R, <sup>R</sup> P et <sup>R</sup> R	$H^{\pm} - \frac{(m \pm K)(m \pm K + 1)}{(m \pm K + 1)}$
des bandes $v_3$ et $2v_4^{\pm 2}$	<i>m</i>
Transitions interdites des sous-	$H^{\pm}_{\pm} = \frac{(2J+1)}{(J \pm K)(J \pm K+1)(J \pm K-1)(J \pm K+2)}$
branches <sup>S</sup> Q et <sup>O</sup> Q de la bande	J(J+1) $J(J+1)$ $J$
$2\nu_4^{\pm 2}$	
Transitions interdites des sous-	$H_{++} = \pm \frac{(m \pm K)(m \pm K + 1)(m \mp K - 1)(m \pm K + 2)}{(m \pm K + 2)}$
branches <sup>O</sup> P, <sup>S</sup> P, <sup>O</sup> R et <sup>S</sup> R de la	m
bande $2v_4^{\pm 2}$	

**Tableau 3.5** : Les facteurs H(J,K) de Hönl-London pour les transitions permises et permises par perturbationdans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  de  $NH_3$ .

## I.4.2.2 Moment de transition vibrationnel

Le moment de transition vibrationnel exprime la variation du moment dipolaire avec la coordonnée normale associée au mode vibrationnel considéré. Il s'identifie donc avec la dérivée de ce moment le long de cette coordonnée.

$$d_k = \frac{\partial \mu}{\partial q_k} \tag{3.27}$$

Il peut être exprimé en fonction des termes principaux mentionnés ci-dessus. Pour les bandes  $v_1$  (respectivement pour la bande  $4v_2$ ) et  $v_3$ , les moments de transition vibrationnel s'écrivent [27] :

$$\mu_{\nu}^{\nu_{1}} = \frac{|d_{1}|}{\sqrt{2}} , \qquad \mu_{\nu}^{\nu_{3}} = |d_{3}|$$
(3.28)

Le facteur  $\frac{1}{\sqrt{2}}$  est un facteur vibrationnel provenant du calcul de l'élément matriciel de la coordonnée normale sans dimension  $q_k$ .

Pour la bande  $2v_4$  ayant deux composantes ( $2v_4^0$  parallèle et  $2v_4^{\pm 2}$  perpendiculaire), le moment de transition vibrationnel peut être exprimé par :

$$\mu_{v}^{2v_{4}} = \sqrt{\frac{1}{2} \left| d_{40} \right|^{2} + \left| d_{42} \right|^{2}}$$
(3.29)

Les paramètres d'intensité de raie (termes principaux et coefficients d'Herman-Wallis) ont été déterminés à l'aide d'une méthode des moindres carrés non linéaire, qui ajuste pour chaque bande les polynômes en m et K du **Tableau 3.4** aux valeurs expérimentales des moments de transition listés dans les tableaux de l'**Annexe 1**.

Les valeurs des paramètres d'intensité, dérivés de ces ajustements pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $4v_2$ , sont donnés dans le *Tableau 3.6* avec leurs incertitudes qui représentent la déviation standard donnée par la procédure des moindres carrés. Celles de la bande  $2v_4$  avec ses deux composantes sont présentées dans le *Tableau 3.7*.

Comme on peut le constater à partir de ces tableaux, tous les paramètres d'intensités ont été bien déterminés avec des précisions convenables ne dépassant 10 % pour la majeure partie de ces paramètres. Il convient de noter qu'en raison de la très faible variation des carrés des moments de transition globaux avec *J* ou *K*, certains termes des polynômes du *Tableau 3.5* ont été ignorés. Les termes dont l'incertitude est trop élevée par rapport à leur valeur ont également été ignorés.

Au total, 21 paramètres ont été déterminés. Notons que les incertitudes données dans les *Tableaux 3.6* et *3.7* ne reflètent pas explicitement les erreurs des paramètres physiques intervenant dans la détermination des intensités de raies (longueur du trajet, pression, température...), mais elles reflètent implicitement la précision de mesure de ces intensités.

Par exemple, pour la bande vibrationnelle  $v_1$ , nous avons déterminé 4 paramètres permettant la modélisation de 302 raies avec une déviation standard moyenne de 6 %. Les paramètres ajustés sont le terme principal  $d_1$  du développement du moment de transition, et 3 termes de correction d'Herman Wallis ( $d_{11}$ ,  $d_{13}$ ,  $d_{14}$ ).

Par ailleurs, aux erreurs expérimentales près, les valeurs des paramètres d'intensité des composantes symétrique (s) et antisymétriques (a) de toutes les bandes étudiées ne montrent pas une différence appréciable. Ainsi, ces paramètres peuvent être attribués à l'une ou l'autre des composantes.

Bande	Bande v <sub>1</sub>	Bande v <sub>3</sub>	Bande 4v <sub>2s</sub>
Termes principaux	$d_1\!=\!0.0370\pm 0.0004$	$d_3 = -0.0192 \pm 0.0001$	$d_2 = 0.0030 \pm 0.0002$
et termes	$d_{11}\!=\!0.0018\pm0.0004$	$d_{31}\!=0.0014\pm0.0001$	$d_{21} \times 10^3 = 0.00154 \pm 0.00050$
correctifs	$d_{13} \times 10^3 = 0.2177 \pm 0.0479$	$d_{32} \times 10^3 = -0.4505 \pm 0.0468$	$d_{23} \times 10^3 = -0.0274 \pm 0.0007$
d'Herman Wallis	$d_{14} \times 10^3 = -0.3104 \pm 0.0512$	$d_{33} \times 10^3 = 0.0378 \pm 0.0041$	

**Tableau 3.6** : Paramètres d'intensité en Debye des composantes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $4v_{2s}$  de  $NH_3$ .

Bande	<b>Bande</b> $2v_4^0$	<b>Bande</b> $2\nu_4^{\pm 2}$
Termes principaux et termes correctifs d'Herman Wallis	$\begin{array}{l} d_{40} = -0.0097 \pm 0.0003 \\ d_{401} \times 10^3 = -0.0440 \pm 0.0051 \\ d_{402} \times 10^3 = -0.0295 \pm 0.0130 \\ d_{403} \times 10^3 = \ 0.1200 \pm 0.0277 \end{array}$	$\begin{array}{l} d_{42} = 0.0078 \pm 0.0003 \\ d_{421} \times 10^3 = 0.4285 \pm 0.0808 \\ d_{422} \times 10^3 = -0.2624 \pm 0.0687 \\ d_{423} \times 10^3 = -0.0092 \pm 0.0050 \\ d_{424} \times 10^3 = -0.0207 \pm 0.0074 \\ d_{425} \times 10^3 = 0.0241 \pm 0.0046 \end{array}$

**Tableau 3.7** : Paramètres d'intensité en Debye des composantes  $2v_4^0$  et  $2v_4^{\pm 2}$  de NH<sub>3</sub>.

# I.4.2.3 Intensité de bande

L'intensité de bande  $S_v$ , associée à une bande vibrationnelle, est donnée par la sommation de toutes les intensités individuelles des raies :

$$S_{\rm V} = \sum_{\rm m} S_{\rm m} \tag{3.30}$$

Cette somme ne peut pas être effectuée sur toutes les raies d'une bande en raison des difficultés à « fitter » les raies non isolées ou de très faible intensité.

En désignant par  $\sigma_0$  le centre de bande et en négligeant le terme d'émission induite, on peut obtenir l'expression suivante de S<sub>v</sub> [21] :

$$S_{\nu} = \frac{8\pi^3 \sigma_0 N T_0}{3hc Q_{\nu} T} \mu_{\nu}^2$$
(3.31)

Cette équation est valable lorsque les bandes considérées sont relativement isolées et dans l'hypothèse où les niveaux d'énergie des états supérieurs de ces bandes sont peu perturbés par les résonances.

Ici, les interactions entre les composantes du système de bandes de la région de 3  $\mu$ m sont supposées suffisamment faibles pour vérifier cette hypothèse et valider l'utilisation de la méthode de transformation de contact dans le calcul des carrés des moments de transition donnés dans le *Tableau 3.4*.

Nous avons calculé les intensités des quatre bandes étudiées dans ce travail. Les résultats sont présentés dans le *Tableau 3.8* pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_{2s}$ , ainsi que leurs incertitudes déterminées à l'aide des erreurs estimées de chaque variable qui apparait dans l'équation (3.31).

Contrairement aux travaux antérieurs effectués pour la branche <sup>P</sup>P de la bande  $v_4$  [43], et bien que les intensités de raies aient été déterminées pour les transitions des composanres

symétriques et antisymétriques, les différences entre les paramètres d'intensité de ces composantes se sont révélées très petites et insignifiantes.

Notons que le moment de transition vibrationnel et l'intensité de la bande  $4v_2$  ont été déterminés pour la première fois dans ce travail.

**Tableau 3.8** : Comparaison des forces de bande  $S_v$  en cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup> entre la présente étude et les travaux antérieurs<br/>pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_{2s}$  de  $NH_3$  à 295K.

Bande	Bande v <sub>1</sub>	Bande v <sub>3</sub>	Bande 2v <sub>4</sub>	Bande 4v <sub>2s</sub>
Centre de la	3323.710	3443.67	3228.42	3462.00
bande (cm <sup>-1</sup> )				
$\mu_{v}(D)$	$0.0261 \pm 0.0003$ PW	$0.0192 \pm 0.0001 \text{ PW}$	$0.0103 \pm 0.0003$ PW	$0.0021 \pm 0.0001 \text{ PW}$
	$0.0256 \pm 0.0001$ [16]	$0.0193 \pm 0.0014$ [16]	$0.0092 \pm 0.0001$ [16]	0.0020 [24]
	$0.0262 \pm 0.0001$ [21]	$0.0182 \pm 0.0001$ [21]	0.0105 [24]	
	0.0270 [24]	0.0128 [24]		
$S_{v}$	$23.36 \pm 0.53$ PW	$13.10 \pm 0.14$ PW	$3.59 \pm 0.20$ PW	$0.15 \pm 0.01$ PW
$(cm^{-2}.atm^{-1})$	$22.23 \pm 0.11$ [16]	$13.10 \pm 1.90$ [16]	$2.82 \pm 0.04$ [21]	0.14 [24]
	$23.55 \pm 0.26$ [21]	$11.77 \pm 0.13$ [21]	3.67 [24]	
	25.10 [24]	05.82 [24]		
	20.00 [41]	13.00 [41]		

PW : ce travail

En utilisant les formules des *Tableaux 3.4* et *3.5*, les valeurs des paramètres d'intensité listées dans les *Tableaux 3.6*, *3.7* et *3.8*, et l'expression de l'intensité de raie absolue déduite de l'Eq. (3.24), nous avons calculé les intensités des raies étudiées. Les écarts avec les valeurs mesurées sont différents d'une bande à l'autre. L'écart le plus faible est observé pour la bande  $v_3$  avec près de 6 % de différences en moyenne. Pour la bande  $v_1$ , la différence moyenne est de 8.5 % ; celle de la bande  $2v_4$  est de 17 %.

Un désaccord est observé pour la bande  $4v_2$  avec une différence de l'ordre de 20 %. Notons que seulement 32 raies ont été mesurées dans cette bande, ce qui est très faible pour espérer une très bonne précision des paramètres d'intensité.

L'intensité totale de la bande  $2v_4$  du *Tableau 3.6* est en parfait accord avec celle de la référence [24], et en accord raisonnable avec celle de la référence [21], avec une différence d'environ 18 % pour l'intensité de la bande et de 10 % pour le moment de transition vibrationnel ( $\mu_v$ ). Pour cette bande, notons que les seules valeurs mesurées des paramètres d'intensité proviennent de cette référence.

Pour la bande  $v_1$ , notre valeur de  $S_v$  est en excellent accord avec celle de la référence [16], mais relativement plus petite que la valeur donnée dans la référence [24] avec une différence

de 7 %. La comparaison, effectuée avec les données spectroscopiques à basse résolution [41], indique une différence qui atteint 15 %.

Notre valeur de  $S_v$  pour la bande  $v_3$  est en excellent accord avec celle des références [16,41]. Les comparaisons de nos résultats avec ceux de la référence [21] reflètent un assez bon accord pour le moment de transition vibrationnel  $\mu_v$ , avec une différence de 6.5 %. Notons que notre valeur de  $\mu_v$  est beaucoup plus grande que la valeur calculée par Yurchenko *et al.* [24]. Dans les comparaisons des valeurs de  $S_v$ , environ 13 % de différences sont alors observées.

Puisque les premières mesures d'intensités de raies de NH<sub>3</sub> [23,41,42] ont été obtenues avec des spectromètres à basse résolution, incapables de résoudre les structures des bandes de la région de 3  $\mu$ m, la comparaison ne peut être effectuée qu'en termes de sommes d'intensités de bande dans cette région. Les auteurs de ces références ont déterminé la somme des valeurs d'intensités des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>. Celle de la bande 2v<sub>4</sub> est probablement incluse dans ces sommes mais sa structure n'a pas été résolue dans les spectres étudiés.

La somme de nos valeurs d'intensités des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ ,  $S_v$  ( $v_1 + v_3 + 2v_4$ ) = 42.02 ± 0.49 cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup>, est en accord avec celle de Kim [42], qui a mesuré une valeur de 43.9 ± 0.6 cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup>, mais inférieure à celle de la Réf. [23], avec une valeur de 46.8 ± 2.0 cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup>.

Les valeurs de  $S_v$ , relevées dans la référence [41] pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , à savoir 20 et 13 cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup> respectivement, sont beaucoup plus petites que celles déterminées dans notre travail.

Notre valeur de la somme est supérieure à celle de la référence [21], qui a reporté une valeur de  $38.14 \pm 0.4 \text{ cm}^{-2}.\text{atm}^{-1}$  pour la somme des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ . Notre valeur de  $S_v$  est également beaucoup plus grande que celle donnée, par Yurchenko *et al.* [24], à 34.59 cm<sup>-2</sup>.atm<sup>-1</sup>.

À notre connaissance, les paramètres d'intensité de la bande  $4v_2$  n'ont jamais été mesurés. Ils ne peuvent être comparés qu'avec les valeurs calculées de la référence [24], pour lesquels nos valeurs de  $\mu_v$  et  $S_v$  sont en excellent accord.

Enfin, il est important de mentionner que puisque nous utilisons les mêmes expressions pour les carrés du moment de transition que celles de la référence [21], nous pouvons attribuer la différence, entre nos résultats de paramètres d'intensité de raies avec cette référence, au nombre de paramètres ajustés qui est largement plus grand dans notre travail (21 au lieu de 11 dans la référence [21]).

#### II. Détermination des paramètres d'auto-élargissement collisionnels

### II.1 Analyse des résultats obtenus pour les bandes $v_1$ , $v_3$ , $2v_4$ et $4v_2$

Les coefficients d'auto-élargissement ont été mesurés à l'aide des mêmes spectres que ceux utilisés pour les mesures d'intensité de raies. Un profil de Rosenkranz a été appliqué pour toutes les mesures des bandes  $v_1$  et  $v_3$ .

Nous avons mesuré, pour la première fois, des coefficients d'auto-élargissement pour environ 334 raies pour les bandes  $2v_4$  et  $4v_2$ . Un profil lorentzien a été appliqué pour les mesures de ces bandes, qui ne présentent pas d'effet de *line mixing*.

Pour une raie donnée à 295  $\pm$  1 K, la demi-largeur de collision,  $\gamma_{k}$ , a été mesurée pour huit pressions de NH<sub>3</sub>. Nous avons observé une linéarité de  $\gamma_k$  en fonction de la pression selon :

$$\gamma_k = \gamma_0 \times P$$
,

avec  $\gamma_0$  est le coefficient d'auto-élargissement et *P* la pression de NH<sub>3</sub>.

Les *Figures 3.18*, *3.19* et *3.20* montrent l'évolution de  $\gamma_0$  en fonction de la pression pour certaines raies de ces bandes.



**Figure 3.18** : Largeur  $\gamma_k$  en fonction de la pression pour les raies  ${}_{s}^{Q}Q(1,1)$  et  ${}_{s}^{Q}Q(4,1)$  de la bande  $v_l$  et  ${}_{s}^{R}R(2,1)$  et  ${}_{s}^{P}P(5,1)$  de la bande  $v_3$  de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, obtenue à partir d'un profil de Rosenkranz.



**Figure 3.19**: Largeur  $\gamma_k$  en fonction de la pression pour les raies  ${}^P_a P(4,4)$ ,  ${}^Q_a R(4,3)$ ,  ${}^Q_s P(4,2)$  et  ${}^R_a Q(4,1)$  de la bande  $2\nu_4$  de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, obtenue à partir d'un profil de Voigt.



**Figure 3.20** : Largeur  $\gamma_k$  en fonction de la pression pour les raies  $\frac{Q}{a}P(4,3)$  et  $\frac{Q}{a}R(4,2)$  de la bande  $4\nu_2$  de  $NH_3$ auto-perturbé, obtenue à partir d'un profil de Voigt.

Les coefficients d'auto-élargissement  $\gamma_0$ , ont été déduits en évaluant la pente de la droite donnée par la régression linéaire. Les résultats sont regroupés dans l'**Annexe 1**. Pour les raies interdites de la bande  $2v_4$ , les résultats sont données dans l'**annexe 2** pour les sous-branches  $\Delta K = \pm 2$  et  $\Delta K = \pm 3$ .

Au total, 860 coefficients d'auto-élargissement ont été mesurés pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ , avec des valeurs de *J* et *K* allant de 0 à 12 ainsi que leurs incertitudes.

D'après ces annexes, la moyenne des incertitudes est égale à 4 % pour les bandes  $v_{1,} v_3$  et  $2v_4$ .

Notons que les coefficients d'auto-élargissement de certaines raies de faible intensité ont des incertitudes pouvant atteindre 14 %.

Un extrait des coefficients d'auto-élargissement, déterminés dans ce travail, est montré dans la colonne (f) du tableau suivant avec les incertitudes associées.

**Tableau 3.9** : Extrait des mesures des coefficients d'auto-élargissement de raies avec leur incertitude pour<br/>quelques transitions dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ .

Position (cm <sup>-1</sup> )	Global	unner auar	ta Glob	al lower quanta	a 1	Local 1	inner aus	nta	Loca	lower quanta	$v_0(cm^{-1} atm^{-1})$
rosition (cm )	Giobai	upper quar		ai lower quanta		Local t	ipper qua	па	Loca	nower quanta	Ju(cm .atm )
3295,425440	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 1		1 s	Е" Е"	2	1 a	E" E'	0.5149 + 0.0147
3297.185820	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 1		1 a	E' E'	2	1 5	 - E'' E''	$0.5162 \pm 0.0133$
3276.921500	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 2		0 a	A1'A2"	3	0.5	a2'A2'	0.2778 + 0.0080
3275.236330	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 2		1 5	E" E"	3	1 a		0.3713 + 0.0110
3276.962120	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 2		1 a	E' E'	3	1 5	 - E'' E''	$0.3853 \pm 0.0096$
3275.336520	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 2		2.5	E'E'	3	2. a	E'E"	0.5640 + 0.0154
3277.089800	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 2		2 a	Е'Е"	3	2 5	5 E' E'	$0.5638 \pm 0.0144$
3254.922630	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 3		0 s .	A2'A2'	4	0 a	A1'A2"	$0.2882 \pm 0.0076$
3254.946260	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 3		1 s	Е" Е"	4	1 a	LE" E'	$0.3832 \pm 0.0104$
3256.630890	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 3	;	1 a 1	Е" Е'	4	1 s	5 E" E"	0.3552 ± 0.0089
3255.023380	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 3	;	2 s :	E' E'	4	2 a	LE'E"	$0.4791 \pm 0.0118$
3256.731770	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 3	;	2 a 1	Е' Е"	4	2 s	5 E' E'	0.4678 ± 0.0125
3255.168150	1000	00 0 A1'	0000	00 0 A2" 3	;	3 s .	A2"A2"	4	3 а	A1"A2'	0.6034 ± 0.0158
3256.920760	1000	00 0 A2"	0000	00 0 A1' 3	;	3 a .	A1"A2'	4	3 s	a2"A2"	0.5810 ± 0.0146
3406.802850	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 1		0 a .	A2'E"	2	1 a	E" E'	0.3465 ± 0.0116
3407.218250	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 1		0 s .	A2'E'	2	1 s	5 E" E"	0.3162 ± 0.0103
3414.971700	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 1		1 a 1	Е" Е'	2	2 a	LE'E"	$0.5462 \pm 0.0143$
3415.409910	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 1		1 s 1	Е" Е"	2	2 s	5 E' E'	0.5910 ± 0.0147
3386.264310	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 2		0 a .	A1'E"	3	1 a	E" E'	0.3091 ± 0.0086
3386.659860	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 2		0 s .	A1'E'	3	1 s	5 E" E"	0.3158 ± 0.0088
3394.414710	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 2		1 a 1	Е" Е'	3	2 a	LE'E"	0.4086 ± 0.0143
3394.832600	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 2		1 s :	Е" Е"	3	2 s	5 E' E'	0.4455 ± 0.0111
3402.934820	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 2		2 a 1	E' A2"	3	3 a	a A1"A2'	0.6221 ± 0.0154
3403.384060	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 2		2 s :	E' A2'	3	3 s	a2"A2"	0.5654 ± 0.0221
3365.428230	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 3	;	0 a .	A2'E"	4	1 a	LE"E'	0.3259 ± 0.0085
3365.808570	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 3	;	0 s .	A2'E'	4	1 s	5 E" E"	0.3267 ± 0.0081
3373.567410	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 3	;	1 a 1	Е" Е'	4	2 a	LE'E"	0.3990 ± 0.0103
3373.953490	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 3	;	1 s 1	Е" Е"	4	2 s	5 E' E'	0.4045 ± 0.0104
3382.046060	0010	10 1 E"	0000	00 0 A2" 3	;	2 a 1	E' A2"	4	3 г	a A1"A2'	$0.5187 \pm 0.0131$
3382.477760	0010	10 1 E'	0000	00 0 A1' 3	;	2 s .	E' A2'	4	3 s	a2"a2"	$0.5092 \pm 0.0132$
3205.048630	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 1		0 s .	A2'E'	2	1 s	5 E" E"	0.0066 ± 0.0002
3205.846410	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 1		0 a .	A2'E"	2	1 a	ιΕ"Ε'	$0.0061 \pm 0.0002$
3217.358360	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 1		1 s :	Е" Е"	2	2 s	5 E' E'	$0.0127 \pm 0.0004$
3218.193750	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 1		1 a :	Е" Е'	2	2 a	ь Е' Е"	$0.0121 \pm 0.0004$
3187.093960	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 2		0 s .	A1'E'	3	1 s	5 E" E"	0.0067 ± 0.0003
3188.185580	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 2		0 a .	A1'E"	3	1 a	а Е" Е'	0.0058 ± 0.0002
3199.393400	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 2		1 s :	Е" Е"	3	2 s	5 E' E'	0.0102 ± 0.0003
3200.560840	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 2		1 a 1	Е" Е'	3	2 a	ιΕ'Ε"	$0.0111 \pm 0.0003$
3210.510390	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 2		2 s	E' A2'	3	3 s	a2"A2"	$0.0353 \pm 0.0010$
3211.710650	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 2		2 a 1	E' A2"	3	3 a	a A1"A2'	$0.0342 \pm 0.0009$
3170.172430	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 3	5	0 s .	A2'E'	4	1 s	5 E" E"	$0.0062 \pm 0.0002$
3171.718320	0002	02 2 E"	0000	00 0 A2" 3	5	0 a .	A2'E"	4	1 a	LE"E	$0.0126 \pm 0.0004$
3182.492210	0002	02 2 E'	0000	00 0 A1' 3	5	1 s :	E" E"	4	2 s	5 E' E'	$0.0086 \pm 0.0002$
3184.189070	0002	02 2 E"	0000	UU U A2" 3		1 a	E" E'	4	2 a	1 E' E"	$0.0089 \pm 0.0002$
3194.878170	0002	02 2 E"	0000	UU U A2" 3		2 a .	E' A2"	4	3 a	a Al"A2'	$0.0270 \pm 0.0007$

# II.2 Dépendance rotationnelle des coefficients d'auto-élargissement

Les coefficients d'auto-élargissement, obtenus pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ , nous permettent d'évaluer leur dépendance en fonction des nombres quantiques rotationnels J et K: une diminution en fonction de J pour K fixe et une augmentation en fonction de K pour J donné.

En effet, l'efficacité de la collision est reliée à l'énergie de collision et à la différence d'énergie entre les deux niveaux de la transition.

Pour K donné, une transition collisionnelle conduit à une variation d'énergie donnée par :

$$\Delta E_r(J) = E_r(J+1) - E_r(J) = 2B_e(J+1) - 4D_J(J+1)^3$$
(3.32)

La *Figure 3.21* illustre la variation de cette différence d'énergie en fonction du nombre quantique rotationnel *J*.



*Figure 3.21* : Evolution de l'écart d'énergie entre deux niveaux rotationnels successifs de NH<sub>3</sub> en fonction de J.

Dans cette figure, nous pouvons constater que la différence d'énergie  $\Delta E_r$ , entre deux niveaux rotationnels successifs, augmente avec J. Cela signifie que pour des grandes valeurs de J, la molécule active a besoin de plus d'énergie pour passer d'un niveau rotationnel à un autre. L'efficacité de la collision va diminuer et par conséquent, le coefficient d'élargissement collisionnel va baisser avec J. C'est pour cette raison que dans les systèmes étudiés, le coefficient d'auto-élargissement diminue lorsque J augmente.

II.3 Comparaison des coefficients d'auto-élargissement avec ceux des travaux antérieurs La comparaison de nos mesures avec celles de la littérature est illustrée sur les *Figures 3.22* et *3.23*, qui représentent la variation de  $\gamma_0$  en fonction de *J*+0.2(*J*-*K*) pour les sous-branches <sup>Q</sup>Q et <sup>P</sup>P des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>, indiquant les dépendances rotationnelles en *J* et *K* de nos mesures.

Comme montré sur ces figures, les coefficients d'auto-élargissement augmentent fortement avec K pour un J donné. Notons qu'il n'y pas des mesures dans la référence [20] pour la

branche <sup>P</sup>P de la bande  $v_3$ . Près de la moitié des coefficients d'auto-élargissement de la base de données HITRAN 2016 [15] est supérieure à nos valeurs. La moyenne des différences, entre nos résultats et ceux issus de HITRAN 2016 [15], est égale à 8 % et 12 % pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$  respectivement.

Notons également que les données de HITRAN ont été déduites à partir des mesures de la référence [10], ajustées par une expression polynomiale en J et K qui reproduit mal l'élargissement de cette référence aux faibles valeurs de J.

Les écarts avec les travaux antérieurs sont réduits à environ 6 % lorsque les données actuelles sont comparées avec celles de la bande  $v_4$  de la référence [9], et à 7 % lorsque la comparaison est effectuée avec la référence [20].

En résumé, en tenant compte des erreurs expérimentales, nous pouvons conclure que nos résultats sont en accord raisonnable avec les travaux antérieurs, effectués dans différentes bandes de NH<sub>3</sub>, à l'exception de celles de HITRAN pour les faibles valeurs de *J*.



*Figure 3.22* : Evolution des coefficients d'auto-élargissement en fonction de J+0.2(J-K) pour la sous-branche  ${}^{Q}Q(J,K)$  de la bande  $v_{1}$ . Les valeurs des références [15,20] sont également représentées.



*Figure 3.23* : Evolution des coefficients d'auto-élargissement en fonction de J+0.2(J-K) pour la sous-branche  ${}^{P}P(J,K)$  de la bande  $v_3$ . Les valeurs des références [9,15] sont également représentées.

# II.3.1 Coefficients d'auto-élargissement de la bande $2v_4$ : fonction polynomiale en *J* et *K* et comparaison avec les mesures dans les bandes $v_1$ et $v_3$ .

Les *Figures 3.24* et *3.25* présentent certaines de nos valeurs des coefficients d'autoélargissement  $\gamma_0$  en fonction de *J* et *K*, respectivement. Notons que ces coefficients augmentent avec *K* (cf. *Figure 3.24*) et diminuent avec *J* (cf. *Figure 3.25*).

Nemtchinov *et al.* [10] ont suggéré que la dépendance rotationnelle des coefficients d'autoélargissement  $\gamma_0$  pouvait être représentée à l'aide de l'expression polynomiale suivante :

$$\gamma_0(m,K) = \beta_0 + \beta_1 m + \beta_2 K + \beta_3 m^2 + \beta_4 K^2 + \beta_5 m K$$
(3.33)

avec m = -J pour  $\Delta J = -1$ ; m = J pour  $\Delta J = 0$  et m = J + 1 pour  $\Delta J = +1$ ; les  $\beta_i$  sont les coefficients polynomiaux.

Les coefficients d'auto-élargissement de la bande  $2v_4$  de NH<sub>3</sub>, donnés dans HITRAN 2016 [15], ont été calculés à partir des coefficients polynomiaux de Nemtchinov *et al.* [10] à partir des mesures de la bande  $v_2$ .

Nous avons donc utilisé ce polynôme pour vérifier si cette dépendance rotationnelle était systématique comme suggéré par Nemtchinov *et al.* [10]. Un exemple de ces ajustements est donné dans la *Figure 3.24* pour certaines transitions de la sous-branche <sup>P</sup>P.



Figure 3.24 : Dépendance rotationnelles en K des coefficients d'auto-élargissement. Les symboles des triangles (♥) représentent les mesures des coefficients d'auto-élargissement alors que les triangles (♥) correspondent aux valeurs ajustées en utilisant l'équation (3.33).

Les paramètres  $\beta_i$  ont été déterminés par un ajustement des moindres carrés non linéaires des coefficients d'auto-élargissement expérimentaux, et sont listés dans le *Tableau 3.10*. L'équation (3.33) a reproduit nos coefficients d'auto-élargissement avec une précision moyenne de 9.6 %.

**Tableau 3.10** : Paramètres  $\beta$ i (en cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>) déduits à partir des ajustements de l'équation (3.33) des coefficients d'auto-élargissement mesurés pour la bande  $2v_4$  de NH<sub>3</sub>. Les données entre parenthèses correspondent aux déviations standards (1SD).

$\beta_0$	$\beta_1$	$\beta_2$	β <sub>3</sub>	$\beta_4$	β <sub>5</sub>
0.4606 (26)	-0.0498 (11)	0.0897 (11)	0.0021(12)	0.0038(17)	-0.0077 (18)

La *Figure 3.25* illustre les comparaisons entre les mesures actuelles avec les données calculées disponibles dans HITRAN 2016 [15] et les valeurs observées en fonction de *J* dans les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , pour K = 1 et K = 3. Ces comparaisons montrent que, les paramètres d'élargissement mesurés dans ce travail ont la même évolution que ceux obtenus dans cette référence et présentent un accord raisonnable. Cependant, certaines valeurs, par exemple pour K = 1 (cf. *Figure 3.25*), indique un décalage non négligeable. Cela est probablement dû à une faible dépendance vibrationnelle des coefficients d'auto-élargissement ou à un effet de branche.

En effet, pour K = 1 par exemple, les mesures sont réalisées dans la branche <sup>Q</sup>R de la bande v<sub>1</sub> et dans la branche <sup>P</sup>Q de la bande v<sub>3</sub>, alors que nos points de données sont tracés dans la

branche <sup>P</sup>P de la bande  $2v_4$ . Il convient également de noter que les valeurs calculées de la bande  $2v_4$  à partir des coefficients polynomiaux de Nemtchinov *et al.* [10], dérivés des mesures de bande  $v_2$  semblent être légèrement supérieurs aux valeurs observées dans ce travail.



*Figure 3.25* : Comparaison des coefficients d'auto-élargissement dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  de NH<sub>3</sub> avec ceux de la Réf. [15].

### II.3.2 Dépendance vibrationnelle des coefficients d'auto-élargissement de la bande 4v<sub>2s</sub>

La dépendance vibrationnelle des coefficients d'élargissement a été étudiée dans de nombreux travaux. Dans le cadre de notre travail, nous avons étudié cette dépendance pour NH<sub>3</sub>. Nos résultats de la bande  $4v_2$  ont été comparés dans le *Tableau 3.11* avec les résultats mesurés dans l'état fondamental [44], dans la bande  $v_2$  [10], dans les harmoniques  $2v_2$  [9] et  $3v_2$  [45].

Dans l'état fondamental, l'écart d'inversion est le plus petit ; l'élargissement par pression est dominé par les transitions entre les composantes d'inversion symétrique et antisymétrique des doublets. Cet écart augmente avec le nombre quantique  $v_2$  et, par conséquent, la contribution d'inversion à l'élargissement collisionnel devrait diminuer. Cette réduction est claire dans ce *Tableau 3.10*. Les valeurs de l'état fondamental sont les plus grandes [44].

Par exemple, pour la transition  ${}^{Q}_{a}R(3,3)$ , les coefficients d'auto-élargissement sont 0.6283 ± 0.0709, 0.5664 ± 0.0170, 0.533 ± 0.004, 0.45, 0.4685 ± 0.0799 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, respectivement pour l'état fondamental et les bandes v<sub>2</sub>, 2v<sub>2</sub>, 3v<sub>2</sub> et 4v<sub>2</sub>.

Si nous faisons omission du résultat de la bande  $3v_2$  enregistré avec un spectromètre à basse résolution [45], nous observerons que les plus petites valeurs des coefficients d'élargissement sont celles de la bande  $4v_2$ . Ce qui nous permet de conclure une légère dépendance vibrationnelle des effets collisionnels dans les harmoniques de la bande  $v_2$  de NH<sub>3</sub>.

Par ailleurs, étant donné que la différence entre les bandes  $v_2$  [10] et  $2v_2$  [9] obtenus tous les deux avec le spectromètre FTIR à haute résolution est si faible, nous ne pouvons pas juger clairement l'existence de cet effet.

Il faut noter que tous les résultats des travaux précédents, mentionnés dans le *Tableau 3.9*, montrent à peu près les mêmes dépendances en J et K que celles observées dans le présent travail, y compris celles obtenues avec une faible résolution [45].

Transition	σ (cm <sup>-1</sup> )	4v <sub>2</sub>	3v <sub>2</sub>	$2v_2$	v <sub>2</sub>	L'état fondamental
		Present Travail	[45]	[9]	[10]	[44]
${}^{Q}_{Q}(3,3)$	3459.05220	$0.5367 \pm 0.0290$		$0.495 \pm 0.007$		$0.6283 \pm 0.0709$
$^{q}_{a}Q(4,4)$	3458.80955	$0.5091 \pm 0.0197$		$0.537\pm0.004$		$0.6308 \pm 0.1039$
$^{q}_{a}Q(6,6)$	3459.19416	$0.5462 \pm 0.0466$		$0.560 \pm 0.003$		$0.6131 \pm 0.0735$
${}^{q}_{a}R(2,0)$	3506.16700	$0.2105 \pm 0.0108$	0.20	$0.226\pm0.002$	$0.2720 \pm 0.0082$	
${}^{q}_{a}R(3,1)$	3518.12420	$0.2830 \pm 0.0314$	0.25	$0.313 \pm 0.002$	$0.3330 \pm 0.0100$	
$^{q}_{a}R(3,2)$	3521.83324	$0.3951 \pm 0.0502$	0.37	$0.438\pm0.004$	$0.4334 \pm 0.0130$	
$^{q}_{a}R(3,3)$	3528.26800	$0.4685 \pm 0.0799$	0.45	$0.533 \pm 0.004$	$0.5664 \pm 0.0170$	$0.6283 \pm 0.0709$
${}^{q}_{a}R(4,2)$	3529.71559	$0.2806 \pm 0.0118$		$0.368 \pm 0.002$	$0.4033 \pm 0.0121$	
${}^{q}_{a}R(4,3)$	3536.56547	$0.4548 \pm 0.0700$		$0.445\pm0.004$	$0.4859 \pm 0.0146$	
${}^{q}_{a}R(5,1)$	3534.70700	$0.2789 \pm 0.0749$	0.19	$0.293 \pm 0.003$	$0.3063 \pm 0.0092$	
${}^{q}_{a}R(5,3)$	3543.55382	$0.2927 \pm 0.0197$	0.30	$0.396 \pm 0.006$	$0.4323 \pm 0.0130$	
${}^{Q}_{a}R(5,4)$	3551.57431	$0.3534 \pm 0.0461$	0.40	$0.455 \pm 0.004$	$0.5029 \pm 0.0151$	

**Tableau 3.11** : Comparaison des coefficients d'élargissement ( $cm^{-1}.atm^{-1}$ ) mesurés dans différentes harmoniquesdu mode  $v_2$  et dans l'état fondamental de NH3.

# Conclusion

Dans ce chapitre, nous avons présenté les mesures des intensités et des coefficients d'autoélargissement de raies obtenus pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$  de NH<sub>3</sub>. Nous avons commencé par présenter le dispositif expérimental. Les spectres ont été enregistrés à l'aide d'un spectromètre FTIR à très haute résolution décrit dans le chapitre 2. Les intensités et les coefficients d'auto-élargissement de raies ont été extraits en utilisant une procédure d'ajustement basée sur une méthode des moindres carrés non linéaire et un profil de Rosenkranz pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$  et un profil de Voigt pour les bandes  $2v_4$  et  $4v_2$ . Nous avons noté une dépendance des paramétres mesurés en fonction des nombres quantiques rotationnels J et K.

A partir des mésures d'intensités de raies, nous avons déduit, pour chaque bande, son moment de transition vibrationnel, son intensité et ses coefficients d'Herman-Wallis. La connaissance des intensités de raies dans la région de 3 µm a donc été notablement complétée et améliorée.

L'accord entre les coefficients d'auto-élargissement que nous avons mesurés et ceux des travaux antérieurs pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ , est satisfaisant ; et une très faible dépendance vibrationnelle a été observée.

Un polynôme empirique décrivant la dépendance rotationnelle de ces coefficients a été obtenu pour la bande  $2v_4$ .

# Références

- [1] C.H. Townes. J Appl Phys. 22, 1365-1372 (1951).
- [2] V. V. Kozlov, M. G. Phys Rev Lett. 98, 240801-240804 (2007).
- [3] C. Daussy, M. Guinet, A. Amy-Klein, K. Djerroud, Y. Hermier, S. Briaudeau, C. J. Bordé, C. Chardonnet. Phys Rev Lett. **98**, 250801-250804 (2007).
- [4] H. L. Bethlem, M. Kajita, B. Sartakov, G. Meijer, W. Ubachs. Eur Phys J Special Topics. 163, 55-69 (2008).
- [5] M. Fabian, R. Schieder, M. T. Yamada Koich, G. Winnewisser. J Mol Spectrosc. 177, 294 -301 (1996).
- [6] H. Aroui, S. Nouri, J. P. Bouanich.J Mol Spectrosc. **220**, 248-58 (2003).
- [7] P. Varanasi, P. Wyant. JQSRT. 25, 311-17 (1981).
- [8] G. Baldacchini, G. Buffa, F. D'Amato, O. Tarrini, M. De Rosa, F. Pelagalli. JQSRT. 67, 365-74 (2000).
- [9] H. Aroui, H. Laribi, J. Orphal, P. Chelin. JQSRT. 110, 2037-2059 (2009).
- [10] V. Nemtchinov, K. Sung, P. Varanasi. JQSRT. 83, 243-65 (2004).
- [11] P. Varanasi and A. Gopalan. JQSRT. **49**, 383-388 (1993).
- [12] K. Ben Mabrouk, S. Galalou, H. Aroui, and J. Orphal. J Mol Phys 108, 2377-2397 (2010).
- [13] Z. Chu, L. Chen, P.K. Cheo. JQSRT. 51, 591-602 (1994).
- [14] M. Guinet, P. Jeseck, D. Mondelain, I. Pepin, C. Janssen, C. Camy-Peyret, JQSRT. 112, 1950-1960 (2011).
- [15] I. E. Gordon, L. S. Rothman, C. Hill, R. V. Kochanov, Y. Tan, P. F. Bernath et al. JQSRT. 203, 3-69 (2017).
- [16] A.S. Pine, M. Dang-Nhu. Spectral intensities in the  $v_1$  band of NH<sub>3</sub>. JQSRT. **50**, 65-70 (1993).
- [17] Markov VN, Pine AS, Buffa G, Tarrini O. Self-broadening in the  $v_1$  band of NH<sub>3</sub>. JQSRT. **50**, 167-178 (1993).
- [18] G. Guelachvili, A.H. Abdullah, N. Tu, K.N. Rao, S. Urban, and D. J Mol Spectrosc. 133, 345-364 (1989).
- [19] A. S. Pine, V. N. Markov, G. Buffa, O. Tarrini. JQSRT. 50, 337-348 (1993).
- [20] A. S. Pine, V. N. J Mol Spectrosc. 228, 121-142 (2004).
- [21] I. Kleiner, L. R. Brown, G. Tarrago, Q. L. Kou, N. Picqué, G. Guelachvili, V. Dana, I. Y. Mandin. J Mol Spectrosc. 193, 46-71 (1999).
- [22] R. J. Hargreaves, G. Li, P. F. Bernath. JQSRT. 113, 670-79 (2012).
- [23] T. H. Koops, T. Visser, Smit WMA. J Mol Struct. 96, 203-18 (1983).
- [24] S. N. Yurchenko, M. Carvajal Zaera, W. Thiel, H. Lin, P. Jensen. J Chem Phys. 122:104317/1-14 (2005).
- [25] S. Urban, P. Pracna, K. Narahari Rao. J Mol Spectrosc. 143, 25-34 (1990).
- [26] M. R. Aliev, D. Papousek, S. Urban. J Mol Spectrosc. 124, 285-325 (1987).
- [27] G. Tarrago, O. N. Ulenikov, and G. Poussigue. J Phys. 45, 1429-1447 (1984).
- [28] M. A. Koshelev, M. Y. Tretyakov, R. N. Lees, L. H. Xu. Appl Phys B. 85, 273-277 (2006).
- [29] G. Birnbaum, A. Belchele, T. Jiang, G.S. Orbon, Z. Hadzibabic, G.R. John. JQSRT. 64, 47-65 (1999).
- [30] P.W. Rosenkranz. IEEE Trans Antennas Propag. 23, 498-506 (1975).
- [31] M. Dhib, M. A. Echargui, H. Aroui, J. Orphal, J. M. Hartmann. J Mol Spectrosc. 233, 138-48 (2005).

- [32] S. Hadded, H. Aroui, J. Orphal, J. P. Bouanich, J. M. Hartmann. J Mol Spectrosc. 210, 275-283 (2001).
- [33] S.A. Henck, K.K. Lehmann. Coherence transfer between rotation–inversion transitions in the  $v_3$
- [34] A. Lévy, N. Lacome, Jr C. Chackerian. Collisional line mixing. In: Rao KN, Weber A, editors. In Spectroscopy of the earth's atmosphere and of the interstellar medium. New York: Academic Press; 1992; p. 261–337
- [35] F. Thibault, J. Boissoles, R. Le Doucen, R. Farrenq, M. Morillon-Chapey, C. Boulet. J Chem Phys. 97, 4623–4632 (1992).
- [36] G. Gentry and L. Larrabee Strow. J Chem Phys. 86, 5722–5730 (1987).
- [37] A.S. Pine. JQSRT. 57, 157–76 (1997).
- [38] C. Chackerian, L. R. Brown, N. Lacome, G. Tarrago. J Mol Spectrosc. 191, 148–157 (1998).
- [39] E. W. Smith. J Chem Phys. 74,6658-6673 (1981).
- [40] J. Ballard, R. J. Knight, J. Vander Auwera, M. Herman, G. Di Lonardo, G. Masciarelli et al. JQSRT. **66**, 109 (2000).
- [41] D.C. McKean and P. N. J Chem Phys. 24, 316-325 (1956).
- [42] K. Kim. JQSRT. 33, 611-614 (1985).
- [43] H. Aroui, M. Broquier, A. Picard-Bersellini, J. P. Bouanich, M. Chevalier, S. Guerissi. JQSRT. 60, 1011-1023 (1998).
- [44] P. L. Hewitt. JQSRT. 17,227-32 (1977).
- [45] W. S. Benedict, E. K. Plyler, and E. D. Tidwell. J Chem Phys. 29, 829-845 (1958).

# **CHAPITRE 4**

# EFFETS D'INTERFERENCE ET DEPLACEMENT DE RAIES DANS LES BANDES $v_1$ ET $v_3$ DE NH<sub>3</sub>.

# Introduction

A basse pression, les raies ro-vibrationnelles d'une molécule sont isolées. Les paramètres spectroscopiques, obtenus dans ces conditions, ne sont pas suffisants pour interpréter des spectres très dense ou des spectres enregistrés à hautes pression illustrant des recouvrement de raies importants, et par suite un effet d'interférence entre les composantes des spectres enregistrés.

Ainsi, la superposition des profils lorentziens, obtenus pour les raies isolées, ne permet plus de reconstituer les spectres observés. Ces interférences peuvent être constructives ou destructives. Dans ce dernier cas, on assiste à un phénomène de rétrécissement collisionnel ; la raie continue à s'élargir avec la pression mais avec un coefficient plus petit que celui à faible pression.

Dans la théorie des collisions moléculaires, les élargissements et les déplacements de raies isolées induits par la pression, ainsi que les effets d'interférence, sont généralement décrits par une matrice de relaxation qui peut être déterminée à l'aide d'approches de différentes précisions [1]. Ses éléments diagonaux sont les coefficients d'élargissement et de déplacements des raies; et ses éléments non diagonaux sont responsables des échanges d'intensité et des interférences entre les transitions optiques.

Ce chapitre traite les effets d'interférence entre les composantes d'inversion des doublets de l'ammoniac auto-perturbé.

Etant donné qu'un grand nombre de transitions des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub>, étudiés dans cette thèse, a illustré une corrélation entre les effets d'interférence et les déplacements de raies, on a préféré aborder les thèmes «effets d'interférence» et « déplacements de raies » dans un même chapitre.

Dans ces bandes, nous avons mesuré les coefficients de couplage d'un grand nombre de raies. L'expérience a été réalisée, à température ambiante (T=295 K), à l'aide du spectromètre FTIR à très haute résolution du LISA décrit dans la chapitre 2. La résolution utilisée était de 0.008 cm<sup>-1</sup>.

Afin de quantifier les effets de couplage et d'extraire les paramètres relatifs à cet effet, nous avons analysé les raies couplées à l'aide du modèle de Rosenkranz [2] et la méthode de fit multi-pression décrite dans le chapitre 3.

Notons que pour les bandes  $2v_4$  et  $4v_{2s}$ , les écarts d'inversion sont suffisamment grands pour pouvoir déceler des effets d'interférence.

# I. Phénomène de couplage entre raies

Dans un spectre d'absorption moléculaire, le phénomène d'interférence peut se produire à basse ou à haute pression du gaz étudié.

Lorsque le spectre de la molécule étudiée est très dense avec des faibles intervalles de fréquence entre les raies, un phénomène d'interférence peut être observé à des faibles pressions ne dépassant pas quelques dizaine de millibars. C'est le cas des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub> étudiées dans ce chapitre, pour lesquelles les effets d'interférence sont observés et mesurés à des pressions ne dépassant pas 16 mbar.

Pour ces bandes, les coordonnées normales de vibration sont dans le plan perpendiculaire au plan des atomes d'hydrogène ; le couplage entre le mouvement d'inversion et la vibration est faible, et par conséquent, l'écart d'inversion est très petit (0.48 et 0.30 cm<sup>-1</sup> pour les bandes  $v_3$  et  $v_4$  respectivement).

D'une manière générale, les élargissements de raies par pression possèdent deux volets complémentaires :

Le premier concerne les raies isolées à basse pression ou des spectres peu denses [3]. La théorie ATC [4,5] conduit à une forme lorentzienne des raies étudiées. Le spectre observé résulte de la superposition de composantes lorentziennes possédant chacune ses paramètres spectroscopiques : positions, intensités et largeurs.

Dans ces conditions, les largeurs de raies sont faibles par rapport à l'écart de fréquence séparant deux raies voisines. Les raies s'élargissent alors indépendamment les unes par rapport aux autres. Dans ce cas, les collisions provoquent un changement de phase des fonctions d'ondes des états stationnaires des molécules en collisions, sans les mélanger. En conséquence, les éléments non diagonaux de la matrice de relaxation, responsables des effets de collisions, sont nuls.

Lorsque le spectre est très dense, ou lorsque la pression devient suffisamment pour permettre un recouvrement de raies, les largeurs de ces raies deviennent comparables ou plus grandes que l'écart en fréquence entre des raies voisines.

Les raies continuent à s'élargir avec la pression mais avec un coefficient d'élargissement qui peut être plus petit que celui à faible pression. On assiste alors à un phénomène de « rétrécissement collisionnel » qui résulte des interférences destructives entre raies adjacentes. Le profil de raies résultant ne peut donc plus être décrit par une superposition de composantes lorentziennes. Ici, non seulement la phase change, mais on participe aussi à un transfert de populations entre les composantes des spectres dû aux collisions entre les molécules de gaz étudié. Dans ces conditions, les éléments de la matrice de relaxation traduisant les effets de collisions contiennent des éléments non diagonaux non nuls, responsables des phénomènes d'interférence.

## I.1 Travaux antérieurs

Le phénomène d'interférence induit par collision n'est pas spécifique aux doublets d'inversion dans  $NH_3$ . Plusieurs autres molécules présentent un dédoublement de raies, comme le dédoublement *l* dans  $CO_2$  [6], OCS [7],  $N_2O$  [8], etc. C'est un phénomène qui se produit quand il y a recouvrement entre raies ou entre bandes à haute pression, ou même à basse pression quand le spectre de la molécule est dense.

Pour NH<sub>3</sub>, de nombreux travaux expérimentaux et théoriques ont traité les effets de couplages entre des raies. Nous pouvons citer les travaux théoriques de Baranger [9] et Ben Reuven [10,11]. Leur étude a été menée dans le cadre de l'approximation d'impact. Les collisions se produisent pendant des intervalles de temps très faibles par rapport au temps séparant deux collisions. La théorie de rétrécissement collisionnel, induit par des interférences entre raies, a été élaborée dans la Réf. [12].

Depuis plusieurs années, notre équipe a entamé l'étude des effets d'interférences entre des raies spectrales de plusieurs molécules [13-21]. Nous avons commencé par étudier ces effets dans le spectre d'inversion de NH<sub>3</sub> auto-perturbé et perturbé par plusieurs gaz atmosphériques.

Rappelons que cette molécule est présente dans plusieurs atmosphères et joue un rôle clé dans l'interprétation des processus physico-chimiques se produisant dans ces régions, où NH<sub>3</sub> est

en collision avec d'autres molécules comme  $O_2$ ,  $N_2$  et  $CO_2$  provenant de l'atmosphère terrestre, et  $H_2$  et He qui sont des composants majoritaires du milieu interstellaire.

Dans nos précédents travaux [13-18], nous avons mesuré les coefficients de couplage de nombreuses composantes symétriques et antisymétriques de doublets d'inversion des bandes  $v_2$  et  $v_4$  de NH<sub>3</sub>, en utilisant le profil de Rosenkranz [2] déduit du formalisme de Smith par un développement au premier ordre de la théorie de perturbation. La bande  $v_4$  a été la plus étudiée en raison de son faible écart d'inversion d'environ 0.3 cm<sup>-1</sup>. Cette bande est la plus appropriée pour l'étude des effets d'interférence entre les raies dans NH<sub>3</sub>.

Nous avons démontré l'importance de ces effets sur les coefficients d'élargissement par pression [17]. Nous avons montré que ces paramètres pouvaient être légèrement inférieurs à ceux obtenus, sans inclure l'effet d'interférence dans la procédure d'ajustement des raies élargies par pression.

Ces études ont donné lieu à plusieurs articles de renommée internationale [13-21] et plusieurs actions diplômantes [22-25].

Ensuite, cette étude a été poursuivie pour d'autres bandes de NH<sub>3</sub> comme la bande  $v_2$  et  $2v_2$  [17], et pour d'autre molécules comme OCS [19], PH<sub>3</sub> [20] et CH<sub>3</sub>Br [21]. Dans ce travail, cette étude est menée pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub>.

Le mouvement d'inversion de NH<sub>3</sub> par rapport au plan, formé par les trois atomes d'hydrogène, permet de dédoubler tous les niveaux ro-vibrationnels de NH<sub>3</sub> en deux sousniveaux dont l'un possède une fonction d'onde symétrique, l'autre une fonction d'onde antisymétrique. La *Figure 4.1* montre clairement un dédoublement de niveaux d'énergie, induisant un dédoublement de toutes les raies de NH<sub>3</sub>.



Figure 4.1 : Niveaux d'énergie d'inversion-rotation de NH<sub>3</sub>.

L'écart d'énergie entre deux raies, autrement dit l'écart d'inversion, dépend non seulement du mode de vibration considéré, mais aussi des quanta de vibration dans ce mode. Il dépend aussi des nombres quantiques J et K dans un état vibrationnel donné. A titre indicatif, il diminue avec K dans la bande v<sub>4</sub> de cette molécule.

Le couplage entre les mouvements de vibration et d'inversion étant faible dans les modes perpendiculaires  $v_3$  et  $v_4$ , les écarts d'inversion dans ces bandes sont donc très petits par rapport à la séparation en fréquence entre les niveaux rotationnels.

Le spectre d'inversion-vibration-rotation de NH<sub>3</sub> est très riche, allant des ondes millimétriques au domaine de l'infrarouge. On peut donc distinguer, dans ce spectre, trois cas principaux de transferts collisionnels induisant des effets d'interférence.

Ben Reuven [10,11] a été le premier à mettre en évidence les effets d'interférences collisionnelles dans NH<sub>3</sub> dans la région des micro-ondes, entre composantes symétriques et antisymétriques, sans changement des nombres quantiques rotationnels J et K.

Dans les travaux des Refs. [26,27], les multiplets micro-ondes, enregistrés à une pression de NH<sub>3</sub> supérieure à 1 atm, apparaissent comme une raie non résolue. Le coefficient de couplage mesuré est une moyenne sur tous les nombres quantiques J et K. Notons également des prédictions d'Anderson *et al.* [4] et de Gersten *et al.* [28] qui ont montré que le coefficient de couplage entre les raies micro-ondes augmente avec K.

Dans la région de l'infrarouge lointain, les transitions sont purement rotationnelles et obéissent aux mêmes règles de sélection que celles des bandes parallèles ( $\Delta K = 0$ ,  $\Delta J = \pm 1$  et + $\leftrightarrow$ -). Lightman et Ben Reuven [26,27] ont montré que les recouvrements de raies peuvent introduire des effets non additifs. Leurs études ont été réalisées dans le spectre infrarouge lointain de NH<sub>3</sub> perturbé par des gaz de différentes symétries et de différents moments quadripolaires, pour des pressions allant jusqu'à 17.5 atm.

Ces mesures ont révélé une forte dépendance du paramètre de couplage en fonction de *K* et une augmentation de ce paramètre en fonction de *J* pour K = J.

Les écarts d'inversion sont très faibles dans les bandes  $v_3$  et  $v_4$  de NH<sub>3</sub>, qui sont particulièrement appropriées pour l'étude des effets d'interférence entre les raies d'inversion.

La première mise en évidence des effets d'interférence, dans la région de l'infrarouge moyen, de NH<sub>3</sub>, se trouve dans la Ref. [29], qui utilise un modèle simple à 4 niveaux. Des travaux théoriques, utilisant une approche semi-classique, ont montré que les effets d'interférences entre les raies sont très sensibles au potentiel intermoléculaire [30] mis en jeu. D'autres calculs ont montré que le coefficient de couplage augmente le nombre quantique *K* [22].
## I.2 Modélisation schématique des effets d'interférences

Le phénomène d'interférence dans les doublets d'inversion de NH<sub>3</sub> peut être modélisé à l'aide du système à 4 niveaux d'énergie, représenté par la *Figure 4.2*. Ce système est constitué des deux couples de niveaux rotationnels, et chaque couple appartient à un niveau vibrationnel différent.

D'après les règles de sélection, ce système ne peut posséder que deux transitions radiatives possibles : J-  $\rightarrow$  J'+ à la fréquence  $\sigma_1$  et J+  $\rightarrow$  J'- à la fréquence  $\sigma_2$ . Chaque transition correspond à une raie dans l'espace de Liouville ou espace des raies (Annexe 3). Chaque raie correspond à un vecteur dans cet espace. Ces fréquences sont séparées par un écart d'inversion 28 tel que :

$$\sigma_1 = \sigma_0 + \delta \quad \text{et} \quad \sigma_2 = \sigma_0 - \delta \tag{4.1}$$

La molécule peut absorber un photon par deux voies possibles :

- Soit directement en allant du niveau J- au niveau J'+ avec une probabilité A1
- Soit, à cause des transferts d'interférence entre les deux raies, passer du niveau J- au niveau J+, puis de J+ à J'-, et enfin de J'- à J'+ avec une probabilité A<sub>2</sub>.

L'amplitude de probabilité A, associée à ce phénomène, est la somme des amplitudes de probabilité :  $A = A_1 + A_2$ 

La probabilité associée à A s'écrit :  $P = |A_1 + A_2|^2$  (4.2)

Le développement de ce carré fait apparaître des termes croisés, responsables des phénomènes d'interférences constructives ou destructives, selon les phases des amplitudes de  $A_1$  et  $A_2$ .



Figure 4.2 : Phénomène d'interférences modélisé par un système à 4 niveaux.

Remarquons que ce système quantique à 4 niveaux est analogue à un modèle classique constitué de deux oscillateurs, couplés par un piston immergé dans un liquide de viscosité  $\lambda$ . Changer la pression du gaz dans la cellule d'absorption revient à changer la viscosité du fluide. Pour  $\lambda$  très faible, les deux oscillateurs vibrent indépendamment l'un de l'autre. Ceci correspond respectivement aux transitions radiatives J-  $\rightarrow$  J'+ et J+  $\rightarrow$  J'- du système à 4 niveaux. Quand l'amortissement augmente, dû à la viscosité du liquide, les deux oscillateurs deviennent couplés. Pour le modèle à 4 niveaux, ceci est représenté par les transitions J-  $\leftrightarrow$  J+ et J'+  $\leftrightarrow$  J'-, induites par collisions.

## I.3 Modèle théorique des doublets

## I.3.1 Introduction

Rappelons que l'influence des collisions moléculaires sur le profil spectral est entièrement contenue dans un opérateur représenté par une matrice de relaxation définie dans l'espace des raies. Etant donné qu'on s'intéresse aux interférences entre raies, il est plus convenable de déterminer l'expression du coefficient d'absorption d'un doublet dans cet espace.

Nous nous intéressons, dans ce chapitre, à la détermination des éléments non diagonaux de cette matrice. Ces éléments quantifient les effets d'interférences entre raies et sont responsables des transferts d'intensité entre les niveaux rotationnels des transitions. Notons que lorsqu'on néglige les éléments non diagonaux, le coefficient d'absorption peut être représenté par la somme des profils lorentziens.

## I.3.2 Expression du coefficient d'absorption

## I.3.2.1 Cas général

L'expression du coefficient d'absorption est, en général, très difficile à établir. Cette expression peut être simplifiée par l'utilisation de deux approximations qui se résument principalement en deux hypothèses :

- On suppose que les collisions sont binaires. On se limite alors à des nombres d'ondes voisins des centres des raies pour que l'approximation d'impact reste valide,
- Les molécules absorbantes sont perturbées par une séquence de collisions binaires avec les molécules perturbatrices.

Dans le cadre de ces hypothèses, l'expression du profil d'absorption d'un spectre peut s'écrire sous la forme [1] :

$$\alpha(\sigma) = N(\frac{8\pi^2\sigma}{3hc})[1 - \exp(-\frac{hc\sigma}{k_BT})] \times \operatorname{Im}\left\{\sum_{kl} \rho_k d_k d_l \langle l | [\sigma - \sigma_0 - iPW]^{-1} | k \rangle\right\}$$
(4.3)

Dans la région de l'infrarouge moyen, étudiée dans ce travail, on a hv >> kT. On peut alors écrire :

$$\alpha(\sigma) = N(\frac{8\pi^2\sigma}{3hc}) \times \operatorname{Im}\left\{\sum_{kl} \rho_k d_k d_l \langle l | [\sigma - \sigma_0 - iPW]^{-1} | k \rangle\right\}$$
(4.4)

Dans cette équation, la somme s'étend à toutes les raies d'absorption k et l du spectre considéré.

- N est le nombre de molécules absorbantes par unité de volume,
- $d_k$  et  $d_l$  sont les éléments de matrice réduits, associés au moment de transition dipolaire électrique, et sont proportionnels aux intensités de raies,

 $|k\rangle = |v_i J_i K_i v_f J_f K_f\rangle_k$  et  $|l\rangle = |v_i J_i K_i v_f J_f K_f\rangle_l$  sont les vecteurs représentant les raies k et l dans l'espace de Liouville.

Dans cet espace, les états initial  $|i\rangle$  et final  $|f\rangle$  d'une transition forment un état propre $|k\rangle = |if\rangle$ , associé à une valeur propre  $\sigma_k$  de l'opérateur «  $\sigma_0$  » qui n'est autre que la fréquence de la transition  $i \rightarrow f$ .

• Le terme  $\rho_k$  est la matrice densité représentant la population relative des deux niveaux de la transition  $|k\rangle$ .

•  $\sigma$  et  $\sigma_0$  sont des opérateurs diagonaux tels que :

 $-\langle k | \sigma_0 | k \rangle = \sigma_k$  donne le centre de la raie k; à pression nulle le centre est à la position  $\sigma_{ok}$ ,

 $-\langle k | \sigma | k \rangle = \sigma$  donne le nombre d'onde variable entre les deux limites de la raie k.

• *W* est la matrice de relaxation. Les éléments diagonaux de *W* représentent les largeurs et les déplacements des raies  $|k\rangle$  ou  $|l\rangle$ , alors que ses éléments non diagonaux  $\langle k|W|l\rangle$  sont responsables des effets d'interférence entre les raies  $|k\rangle$  et  $|l\rangle$ , et donnent les paramètres de couplage entre ces raies :

$$\langle k | W | k \rangle = \gamma_k - i\delta_k \quad ; \qquad \langle l | W | l \rangle = \gamma_l - i\delta_l$$

$$\langle l | W | k \rangle = \xi_k \quad ; \qquad \langle k | W | l \rangle = \xi_l$$

$$(4.5)$$

Dans le cas des doublets d'inversion isolés de NH<sub>3</sub>, on montrera expérimentalement que les coefficients de couplage  $\xi_k$  et  $\xi_l$  sont pratiquement égaux, démontrant que les transferts collisionnels, responsables des effets d'interférence, se produisent essentiellement entre les niveaux d'inversion symétrique et antisymétrique d'un même état rotationnel.

Signalons enfin que W doit vérifier les deux règles fondamentales suivantes :

• La règle des sommes :

$$\langle l|W|l\rangle = \sum_{k\neq 1} \frac{d_k}{d_l} \langle k|W|l\rangle$$
(4.6)

Cette relation peut s'écrire sous la forme :

$$\sum_{k \neq 1} d_k \langle k | W | l \rangle = -d_l \langle l | W | l \rangle = -d_l \gamma_l$$
(4.7)

Cette relation néglige les déplacements  $\delta$  des raies par rapport aux largeurs.

La règle des sommes permet donc de lier les éléments diagonaux de la matrice W à ses éléments non diagonaux.

• Le principe de la balance détaillée, vérifié par les termes non diagonaux de la matrice *W* :

$$\rho_{k} \langle l | W | k \rangle = \rho_{l} \langle k | W | l \rangle \tag{4.8}$$

Il doit y avoir autant de molécules qui passent d'un niveau *i* vers *i*', qu'il y en a dans le sens inverse.

## I.3.2.2 Deux méthodes de calculs du coefficient d'absorption

Pour aboutir à une expression du coefficient d'absorption exploitable, permettant d'extraire les paramètres spectroscopiques des raies étudiées, on peut utiliser deux méthodes de calcul. La première consiste à utiliser un calcul de perturbation au premier ordre, dans le cas de faibles recouvrements de raies, vérifié dans les conditions de pression considérées dans ce travail. La deuxième méthode consiste en un calcul d'inversion de la matrice de relaxation. Cette méthode peut permettre un test des mesures de paramètres de couplage, effectuées à l'aide de la méthode de perturbation.

## I.3.2.2.1 Méthode de perturbation

## a. Cas de deux raies

Lorsque les raies sont isolées, et que le recouvrement spectral entre ces raies est faible, on peut écrire :

$$|\sigma_k - \sigma_l| \ll P\langle k|W|k\rangle$$
 (P $\langle k|W|k\rangle$  est la largeur de la raie k) (4.9)

Un développement de perturbation au premier ordre de l'Eq. (4.4) peut être effectué. On peut ainsi déterminer l'expression suivante du coefficient d'absorption [8,9] :

$$\alpha(\sigma) = \frac{C}{\pi} P \operatorname{Im}\left\{P\sum_{k} \rho_{k} d_{k}^{2} \frac{1 + iPY_{k}}{\langle k | [\sigma - \sigma_{0} - iPW] | k \rangle}\right\}$$
(4.10)

Le paramètre de couplage  $Y_k$  peut s'écrire en fonction des éléments non diagonaux de W sous la forme :

$$Y_{k} = 2\sum_{k\neq 1} \frac{d_{l}}{d_{k}} \frac{\langle l|W|k\rangle}{\langle l|\sigma_{0}|l\rangle - \langle k|\sigma_{0}|k\rangle}$$
(4.11)

Pour un doublet isolé de NH<sub>3</sub>, formé par deux composantes symétrique et asymétrique de même intensité, cette relation peut s'écrire :

$$Y_k = 2 \frac{\xi_k}{\sigma_l - \sigma_k} \tag{4.12}$$

Lorsque les largeurs des raies sont petites devant la distance qui sépare les transitions, c'est-àdire dans le cas d'un faible recouvrement spectral des raies, le développement de perturbation au premier ordre peut être utilisé.

Dans le cas d'un doublet, avec les composantes de centres  $\sigma_1$  et  $\sigma_2$ , et des intensités respectives  $S_1$  et  $S_2$ , l'expression devient :

$$\alpha(\sigma) = \frac{P_{NH_3}}{\pi} \operatorname{Im}\left[\frac{S_1(1+iPY_1)}{(\sigma - \sigma_1 - iP\gamma_1)} + \frac{S_2(1+iPY_2)}{(\sigma - \sigma_2 - iP\gamma_2)}\right]$$
(4.13)

Le paramètre de couplage  $Y_{\rm K}$  est directement lié aux éléments non diagonaux  $\langle l|W|k \rangle$  de la matrice de relaxation.

Dans le cas d'un couplage entre deux raies de même coefficient de couplage, on peut écrire :

$$Y_1 = -\frac{S_2}{S_1} Y_2 = 2\sqrt{\frac{S_2}{S_1}} \frac{\xi}{\sigma_1 - \sigma_2}$$
(4.14)

Dans cette équation,  $\sigma_1$  et  $\sigma_2$  sont les centres de deux raies à pression nulle (P = 0).

#### b. Cas d'un spectre en entier

Les spectres enregistrés à des pressions modérées peuvent être analysés, en tenant compte l'effet de « line-mixing », en utilisant l'expression du premier ordre de Rosenkranz [2] pour reconstituer les profils d'absorption observés. Ce profil a été décrit au chapitre 3 pour fiter les spectres des bandes étudiées.

## I.3.2.2.2 Méthode d'inversion de matrice de relaxation

#### a. Cas d'un doublet isolé

Pour simplifier les calculs, supposons que les deux composantes du doublet aient la même largeur  $\gamma$ . En négligeant les déplacements  $\delta$  des raies par rapport aux largeurs, on peut donc écrire :

$$\langle k | W | k \rangle = \langle l | W | l \rangle = \gamma \tag{4.15}$$

On définit la matrice A par :  $A = \sigma - \sigma_0 - iPW$ 

Le coefficient d'absorption peut alors s'écrire :

$$\alpha(\sigma) = \frac{8\pi^2 N\sigma}{3hc} \times \operatorname{Im}\left\{\sum_{kl} \rho_k d_k d_l \langle l | A^{-1} | k \rangle\right\}$$
(4.16)

Dans la base formée par les deux raies  $|k\rangle$  et  $|l\rangle$  (vecteurs de base représentant les raies couplées), cette matrice peut se mettre sous la forme :

$$A = \begin{pmatrix} \sigma - \sigma_l - iP\gamma & -iP\xi \\ -iP\xi & \sigma - \sigma_k - iP\gamma \end{pmatrix}$$
(4.17)

En supposant que les deux raies ont le même moment de transition et, par la suite, la même intensité de raie, puis en inversant la matrice *A*, on obtient :

$$\alpha(\sigma) = C \frac{(\sigma - \sigma_0)^2 P(\gamma + \xi) + P(\gamma - \xi)(P\gamma)^2 - (P\gamma)^2 + \delta^2}{\left[ (\sigma - \sigma_0)^2 + \delta^2 + (P\gamma)^2 - (P\xi)^2 \right]^2 + \left[ 2P\gamma(\sigma - \sigma_0) \right]^2}$$
(4.18)

•  $\sigma_0$  est le nombre d'onde du centre du doublet :  $\sigma_0 = \frac{\sigma_k + \sigma_l}{2}$ ,

- 28 est l'écart d'inversion entre les deux composantes d'un doublet :  $\delta = \frac{\sigma_k \sigma_l}{2}$
- $\sigma_k$  et  $\sigma_l$  sont les nombres d'onde des raies  $|k\rangle$  et  $|l\rangle$  à P = 0, et tel que  $\sigma_k > \sigma_l$ .

#### b. Les cas limites

## ✓ Cas d'un très faible recouvrement de raies

Si la pression du gaz étudié est faible, le couplage entre les composantes du doublet sera ( $p\xi \approx 0$ ) et/ou l'écart d'inversion est très grand par rapport aux largeurs de raies ( $2\delta \gg p\gamma$ ), on peut montrer qu'à une constante multiplicative près, le profil du doublet peut s'écrire sous la forme :

$$\alpha(\sigma) = C \frac{P\gamma}{2} \left[ \frac{1}{\left(\sigma - \sigma_0 - \delta\right)^2 + \left(P\gamma\right)^2} + \frac{1}{\left(\sigma - \sigma_0 + \delta\right)^2 + \left(P\gamma\right)^2} \right]$$
(4.19)

 $\alpha(\sigma)$  exprime la somme des deux lorentziennes de largeur commune P $\gamma$ , et centrées respectivement aux positions  $\sigma_k = \sigma_0 - \delta$  et  $\sigma_k = \sigma_0 + \delta$ .

#### ✓ Cas d'un fort recouvrement de raies

A forte pression, les raies seront totalement recouvertes. On obtient une raie unique de largeur très grande par rapport à l'écart d'inversion entre les composantes du doublet. On peut donc écrire :  $\delta \ll p(\gamma + \xi)$ .

Ainsi, l'équation (4.17) se ramène à une lorentzienne unique, centrée en  $\sigma_0$ , et de largeur  $P(\gamma+\xi)$ :

$$\alpha(\sigma) = C \frac{P(\gamma + \xi)}{2} \frac{2P(\gamma + \xi)}{(\sigma - \sigma_0)^2 + (P(\gamma + \xi))^2}$$
(4.20)

Le coefficient d'élargissement de ce profil est  $\gamma$ + $\xi$ , au lieu de  $\gamma$  à basse pression.

Notons que si la mesure de  $\xi$  donne une valeur négative, l'expérience réalisée permettra de mettre en évidence un phénomène de rétrécissement collisionnel.

#### ✓ Cas des doublets isolés avec des composantes différentes

Si les deux raies couplées du doublet considéré possèdent un grand écart d'inversion avec des paramètres spectroscopiques différents, on peut montrer, après inversion de la matrice *A*, que le coefficient d'absorption peut se mettre sous la forme :

$$\alpha(\sigma) = \frac{P}{\pi} \operatorname{Im} \frac{S_1(\sigma - \sigma_2) + S_2(\sigma - \sigma_1) - i(S_1 P \gamma_2 + S_2 P \gamma_1 + 2P \xi \sqrt{S_1 S_2})}{\left[(\sigma - \sigma_2)(\sigma - \sigma_1) - P^2 \gamma_1 \gamma_2 + P^2 \xi^2\right] - i\left[P \gamma_1(\sigma - \sigma_2) + P \gamma_2(\sigma - \sigma_1)\right]}$$
(4.21)

 $S_1$  et  $S_2$ ,  $\sigma_1$  et  $\sigma_2$  sont respectivement les intensités et les nombres d'ondes :

$$\sigma_{1} = \langle 1|\sigma_{0}|1\rangle + \delta_{1} = \sigma_{01} + P\delta_{10} + \dots$$

$$\sigma_{2} = \langle 2|\sigma_{0}|2\rangle + \delta_{2} = \sigma_{02} + P\delta_{20} + \dots$$
(4.22)

 $\sigma_{0k}$  (k=1,2) est le centre de la raie k à P = 0, et  $\delta_{k0}$  son coefficient de déplacement collisionnel. Nous verrons, dans la suite de ce chapitre, que les déplacements des raies observés peuvent illustrer une dépendance non linéaire en fonction de la pression P, montrant une corrélation avec les effets de couplage.  $\xi$  représente le coefficient de couplage commun aux deux composantes du doublet considéré.

## I.4 Détermination expérimentale des coefficients de couplage

## I.4.1 Approche expérimentale

Nous avons choisi, dans les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , des raies présentant des grands facteurs de Hönl-London. Leurs intensités seront donc suffisamment grandes pour obtenir un bon rapport signal/bruit et permettre des mesures précises des paramètres de couplage. Notons que les doublets qui possèdent des faibles écarts d'inversion, aboutissant à un recouvrement de raies à des pressions modérées, permettent de tester le modèle utilisé.

Les spectres ont été enregistrés à température ambiante (T = 295 K) à l'aide du spectromètre FTIR et de la cellule d'absorption, utilisée dans les mesures d'intensités et de largeurs de raies. La résolution utilisée vaut 0.008 cm<sup>-1</sup> et les spectres ont le même rapport signal/bruit. La pression de NH<sub>3</sub> varie entre 1.310(7) et 16.32(8) Torr : P = 1.310(7), 2.144(11), 4.418(22), 5.548(28), 7.086(35), 9.811(49), 12.76(6), et 16.32(8) Torr.

La méthode de fit est identique à celle utilisée pour les largeurs et les intensités de raies. Le profil de raies est également le même, donné ici dans l'équation (4.13). Ce profil est une généralisation de l'équation (4.10) à l'ensemble des raies du spectre. Néanmoins, pour la convergence du code de calcul des spectres, nous nous limitons à quelques raies, dont le nombre ne dépasse pas la dizaine. Ceci permet de minimiser la corrélation entre les paramètres de fit qui peuvent se compenser les uns les autres par le code, et peut réduire la précision des paramètres spectroscopiques recherchés.



Figure 4.3 : Le panneau du haut représente des raies des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> observées dans le spectre S8 du Tableau 3.2 (points blancs du tracé rouge) et dans le spectre calculé (courbe noire).
 Le panneau du bas représente les résidus (différences entre les spectres calculé et observé).

Pour chaque raie, on obtient une série de mesures du paramètre de couplage *Y* (sans unité) en fonction de la pression de NH<sub>3</sub>. Comme attendu par la théorie des effets de *line-mixing* au 1<sup>er</sup> ordre [2], ce paramètre présente une variation linéaire avec la pression. Ceci est illustré sur la *Figure 4.4* qui montre la variation du paramètre de couplage *Y* en fonction de la pression de NH<sub>3</sub> pour les raies  $\frac{Q}{s}Q(7,6)$  et  $\frac{P}{s}P(3,3)$ , appartenant respectivement aux bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>. La pente de chaque courbe représente le coefficient de couplage *Y*<sub>0</sub> en atm<sup>-1</sup> de chaque raie.



**Figure 4.4**: Variation du paramètre de couplage Y en fonction de la pression de NH<sub>3</sub> pour les raies  ${}^Q_s Q(7,6)$ et  ${}^P_s P(3,3)$ , appartenant respectivement aux bandes  $v_1$  et  $v_3$ .

#### I.4.2 Résultats et discussions

Les résultats des coefficients de couplage  $Y_0$  en atm<sup>-1</sup> sont donnés pour environ 220 raies des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> dans l'**Annexe 4** de ce chapitre en fonction des nombres quantiques *J* et *K*.

Dans ce tableau, les incertitudes ont été déterminées en utilisant la formule (3.5) du chapitre 3. Ces incertitudes dépendent étroitement des ailes des raies voisines qui perturbent le profil de la raie ou du doublet étudié. Les multiplets traités doivent être suffisamment isolés et intenses pour faciliter la convergence du code du fit et aboutir à des mesures précises et cohérentes.

Dans la région de 3  $\mu$ m, nous avons choisi environ 220 raies, parmi les 860 transitions traitées, pour lesquelles nous avons mesurées les largeurs et les intensités de raies.

Notons que dans les bandes  $2v_4$  et  $4v_{2s}$  qui présentent un grand écart d'inversion, les effets d'interférence sont très faibles. Les raies correspondantes ont été ajustées sans tenir de ces effets.

Dans ces résultats, nous avons ignoré les raies avec une dispersion significative des points dans les tracés de Y en fonction de P. Évidemment, ces raies ont des valeurs très faibles de  $Y_0$  comparables à leur d'incertitude. Elles ont de ce fait été rejetées.

Notons que, contrairement à nos travaux antérieurs [17], les résultats de l'*Annexe 4* ne montrent pas une évolution significative des paramètres de couplage en fonction des nombres quantiques J et K. Cependant, pour certains multiplets, les valeurs de  $Y_0$  semblent présenter une légère augmentation ou diminution avec J et K, dépendant essentiellement de la variation de l'espace en fréquences entre raies avec ces nombres quantiques.

On peut citer l'exemple des raies du multiplet <sup>P</sup>P(5, $K = 1 \rightarrow 5$ ), pour lequel on observe une faible croissance des coefficients de couplage avec *K*. On peut aussi remarquer, dans certaines branches, une augmentation des coefficients avec *J* pour les doublets ayant J = K. Ces raies ont le plus faible écart d'inversion. En effet, dans un multiplet  ${}^{\Delta K}\Delta J(J,K = 1 \rightarrow J)$ , cet écart diminue avec *K*.

Pour certains doublets d'inversion, nos résultats illustrent des transferts collisoionnels (induits par le couplage), relativement importants pour les raies ayant un faible écart d'inversion  $\Delta\sigma$ . Cette augmentation avec  $\Delta\sigma$  peut être facilement justifiée par l'équation (4.23) ci-dessous, dérivant de l'équation (4.11) et montrant que  $Y_0$  est inversement proportionnel à  $\Delta\sigma$ .

$$Y_{0k} = 2\sum_{l \neq k} \frac{d_l}{d_k} \frac{W_{lk}}{\Delta \sigma_{lk}}, \qquad (4.23)$$

Avec  $W_{lk} = \langle l | W | k \rangle$ 

$$\Delta \sigma_{lk} = \sigma_{0k} - \sigma_{0l} \quad \text{où} \quad \sigma_{0l} = \langle l | \sigma_0 | l \rangle \text{ et } \sigma_{0k} = \langle k | \sigma_0 | k \rangle$$
(4.24)

 $\sigma_{0k}$  et  $\sigma_{0l}$  sont les centres des raies k et l à pression nulle.

Les composantes d'inversion symétrique (s) et antisymétrique (a) de plusieurs doublets ont des signes opposés de  $Y_0$ , et des valeurs comparables ou presque égales aux erreurs expérimentales près. Pour ces doublets, l'effet de couplage est essentiellement dominé par des transferts de populations par « effet tunnel » entre ces composantes avec les règles de sélection :

$$\Delta J = 0, \Delta K = 0 \text{ et } a \leftrightarrow s.$$

Toutefois, dans plusieurs cas et en particulier pour la bande  $v_1$ , l'écart d'inversion entre les composantes (s) et (a) peut être suffisamment important pour contenir de nombreuses raies, autres que celles se rapportant au doublet considéré. Par conséquent, les processus de *line-mixing* peuvent se produire non seulement entre les deux composantes des doublets considérés, mais également entre toutes les raies voisines de ces composantes.

Le paramètre de couplage mesuré ne peut pas fournir une détermination stricte pour chaque raie car ces données ne sont pas régies par un coefficient de couplage unique, mais par un mélange de nombreuses contributions d'autres raies, rendant difficile la vérification de la règle de somme, évoquée plus haut [6]. Cette relation peut s'écrire :

$$\sum_{k} S_{0k} Y_{0k} = 0 \tag{4.25}$$

Elle exprime que la somme des coefficients de couplage de raies pondérés par leur intensité doit être égale à 0 dans un multiplet donné supposé « isolé ». Ce multiplet peut alors être considéré comme un « système fermé ».

Pour ces raies, le phénomène de *line-mixing* est régi à la fois par les transferts collisionnels par « effet tunnel », régis par les transitions a  $\leftrightarrow$  s qui conservent les mêmes nombres quantiques *J* et *K*, et par la relaxation rotationnelle entre les niveaux rotationnels de nombre quantique *K* différent, en particulier pour les faibles transitions  $\Delta K = \pm 3$ .

En réalité, le phénomène de *line-mixing* est complexe, notamment en ce qui concerne les règles de sélection par collision qui découlent de diverses composantes de la branche considérée [31].

## I.5 Effet du *line-mixing* sur les coefficients d'élargissement par pression

L'effet du *line-mixing* sur les coefficients d'élargissement par pression peut être examiné dans les bandes  $v_1$  et  $v_3$  pour lesquelles nous avons mesuré les coefficients de couplage.

Dans la suite, nous noterons  $\gamma_{0 With}$  et  $\gamma_{0 Without}$  les coefficients d'élargissement par pression obtenus avec et sans prise en compte de l'effet du *line-mixing*.

Ce dernier peut être quantifié en calculant les différences entre les valeurs de  $\gamma_{0 With}$  et de  $\gamma_{0 Without}$ . Une légère diminution de ces coefficients est attendue quand cet effet est pris en compte.

Une autre méthode consiste à tracer  $\gamma_{0 With}$  en fonction de  $\gamma_{0 Without}$  pour toutes les raies de chaque bande considérée. Si cet effet est important, une pente de valeur plus faible que l'unité est alors attendue.

La *Figure 4.5* représente ce tracé pour la bande v<sub>3</sub>. Les valeurs utilisées de  $\gamma_{0 With}$  et  $\gamma_{0 Without}$  sont listées dans l'Annexe 1. La pente de la droite obtenue est égale à 0.97 ± 0.01, identique à la valeur de pente obtenue pour la bande v<sub>1</sub>. Ces pentes montrent que l'effet du *line-mixing* sur les élargissements de raies peut être négligé puisque les écarts de ces pentes par rapport à l'unité sont plus faibles que la moyenne des incertitudes sur les coefficients d'auto-élargissement de chaque bande, qui est de l'ordre de 4 % pour les deux bandes.

Cependant, certaines branches peuvent illustrer un effet de couplage plus prononcé que d'autres. C'est le cas des branches Q des deux bandes pour lesquelles la forte densité de raies peut permettre un couplage plus fort. Par exemple, la branche Q de la bande v<sub>1</sub>, donnant une pente de 0.94 ± 0.04, montre un grand effet de coulage sur les largeurs pour cette branche.

Dans ces branches, les raies rotationnelles sont séparées par des faibles intervalles en fréquence. Les collisions sont donc capables d'induire des transferts rotationnels plus importants.



*Figure 4.5* : Coefficients d'élargissement de bande v<sub>3</sub> de NH<sub>3</sub> obtenus avec et sans inclure l'effet de « linemixing » dans la procédure de fit.

Pour mieux valider ces observations, on présente, dans la *Figure 4.6*, la largeur de raie  $\gamma_k$ , obtenue avec couplage ( $Y_k \neq 0$ ) et sans couplage ( $Y_k = 0$ ), en fonction de la pression *P* pour la raie  $\frac{Q}{a}Q(2,2)$  de la bande v<sub>1</sub>. Les coefficients d'auto-élargissement mesurés sont respectivement 0.5951 ± 0.0234 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> et 0.6562 ± 0.0168 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, obtenus avec et sans effet de *line-mixing*. La différence, d'environ 9 %, est largement plus grande que l'incertitude sur les valeurs des coefficients d'auto-élargissement, et montre un effet de couplage important.



**Figure 4.63** : Largeurs de raies  $\gamma_k$  de la raie  $\frac{Q}{a}Q(2,2)$  de la bande  $v_l$ , obtenues avec  $(Y_k \neq 0)$  et sans  $(Y_k = 0)$  prise en compte de l'effet de « line-mixing ».

## I.6 Effet du line-mixing sur les intensités de raies

Aucune différence systématique n'a été observée entre les valeurs d'intensité de raies obtenues avec et sans prise en compte de l'effet de couplage entre les raies. De plus, les différences sont, dans la plupart des cas, inférieures aux incertitudes estimées. Ainsi, l'effet de de *line-mixing* sur les intensités de raies peut être négligé.

## I.7 Comparaison des coefficients de line-mixing

Nos coefficients de couplage de raies peuvent être comparées aux mesures des Réfs. [17,32], même si les auteurs de la référence [32] ont utilisé un profil de raie différent du nôtre. La comparaison avec la référence [32], pour 40 raies communes, montre des coïncidences au niveau du signe pour 29 raies, mais leurs valeurs absolues des coefficients de couplage sont bien inférieures aux nôtres, à l'exception de quelques raies pour lesquelles la différence ne dépasse pas 30 %.

En comparant nos résultats avec ceux de la Réf. [17] obtenus pour 77 raies étudiées en commun de la bande  $v_4$ , on peut remarquer que l'effet de *line-mixing* est plus important dans les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , que dans la bande  $v_4$ , qui présente une dépendance en rotation plus prononcée qu'ici, essentiellement due à la variation de l'écart d'inversion avec les nombres quantiques. C'est le cas par exemple, pour certaines branches de ces bandes où cet écart diminue avec *K*.

Ce résultat est quelque peu inattendu car les bandes  $v_3$  et  $v_4$  ont des écarts d'inversion faibles et comparables (0.50 et 0.30 cm<sup>-1</sup> pour  $v_3$  et  $v_4$  respectivement), pour lesquelles on peut s'attendre à un effet de *line-mixing* comparable pour les deux bandes.

En revanche, lorsqu'on compare l'écart d'inversion des bandes  $v_1$  et  $v_3$ , l'effet de *line-mixing* devrait être particulièrement évident et plus prononcé dans la bande  $v_3$  que dans la bande  $v_1$ , avec un écart d'inversion de 1.8 cm<sup>-1</sup>. Ce travail ne confirme pas cette évidence mais illustre un effet de *line-mixing* assez important dans la bande  $v_1$ , en particulier dans la branche Q qui comporte une forte densité de raies.

Ce résultat indique que l'effet de *line-mixing* dans  $NH_3$  auto-perturbé peut également provenir de raies voisines, couplées par des transferts rotationnels entre les niveaux rotationnels de nombre quantique *K* différent, ajoutés aux transferts par « effet tunnel » entre les composantes symétrique et antisymétrique des doublets.

Notons que la région de 3  $\mu$ m de NH<sub>3</sub> forme un système complexe qui contient les bandes intenses v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>, et les bandes 4v<sub>2</sub> et 2v<sub>2</sub>+v<sub>4</sub> de faibles intensités, avec de nombreuses

résonances couplant les niveaux de vibration [33]. Les interactions de Coriolis et de Fermi dans ce système induisent un chevauchement des 5 bandes et de leurs niveaux vibrationnels supérieurs, pouvant contribuer à de forts transferts d'intensité et à un effet de *line-mixing* dans les bandes  $v_1$  et  $v_3$ . Ces transferts peuvent s'ajouter à ceux dus aux transferts collisionnels.

Nos résultats des coefficients de couplage entre les raies de la bande v<sub>3</sub> peuvent être comparés aux travaux antérieurs de la Réf. **[34]**, qui fournit les éléments de la matrice de relaxation  $W_{as}$ (en cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>), couplant les composantes symétrique et antisymétrique des doublets  ${}^{R}_{as}R(4,4)$  et  ${}^{P}_{as}P(8,8)$ . Pour le doublet  ${}^{R}_{as}R(4,4)$ , le coefficient de couplage  $Y_0 = 1.816$  atm<sup>-1</sup>, obtenu après conversion des données de la Réf. **[34]** via l'équation (4.12), est en excellent accord avec nos résultats qui fournissent une valeur de  $Y_0 = 1.864 \pm 0.468$  atm<sup>-1</sup>. Pour chaque composante du doublet  ${}^{P}_{as}P(8,8)$ , le coefficient de couplage  $Y_0 = 1.469$  atm<sup>-1</sup>, extrait de cette référence, est relativement plus grand que celui de notre étude ( $Y_0 = 1.120 \pm 0.065$  atm<sup>-1</sup>).

Notons que ce doublet n'est pas bien isolé car l'espace entre ses composantes symétriques et antisymétriques contient trois raies de faibles intensités, non prises en compte dans la procédure de traitement des spectres de la Réf. [34]. Ces raies pourraient contribuer à l'effet de *line-mixing* dans ce doublet et devraient être incluses dans la sommation de l'équation (4.13). Dans ce cas, l'équation (4.11) ne sera plus valable et des erreurs de mesure pourraient survenir dans la détermination de la valeur de  $Y_0$  de ce doublet.

## II. Mesure des déplacements de raies

## II.1 Etat de l'art

Les collisions moléculaires peuvent perturber, voire même interrompre le processus d'absorption du rayonnement, et induire un élargissement et/ou un déplacement de fréquence de la raie étudiée. Ces déplacements sont souvent faibles. Leurs études sont plus délicates, d'où parfois leurs importantes imprécisions par rapport à celles des élargissements.

Sur le plan théorique, cette grandeur est prise en compte dans la partie imaginaire de la fonction d'interruption, développée dans le cadre de la théorie ATC. Ces déplacements dépendent principalement de la variation vibrationnelle de la partie isotrope du potentiel intermoléculaire, et en particulier de la dépendance vibrationnelle de la polarisabilité des molécules en collisions, mais faiblement de la partie anisotrope de ce potentiel.

Des travaux antérieurs ont montré que les taux de déplacements de fréquence peuvent atteindre 10 %, voire même 30 % du taux d'élargissement [36]. Cependant, de forts

déplacements de raies ont été observés pour certains systèmes. C'est le cas par exemple de HCN perturbé par CH<sub>3</sub>Br [37]. Ce qui suggère que les raies étudiées deviennent de plus en plus asymétriques quand la pression augmente.

L'ammoniac a fait l'objet de nombreuses études expérimentales de déplacements de raies [15,17,25,37-42]. Toutefois, ces études restent incomplètes pour prédire ces déplacements et permettre de tester les modèles théoriques de calcul de cette grandeur. Nous avons donc effectué des mesures systématiques de déplacements de fréquence de raie des bandes de la région de 3 µm.

#### II.2 Détermination expérimentale des coefficients de déplacement par pression

Les déplacements de raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_{2s}$  de NH<sub>3</sub> dans la région de 3 µm ont été mesurés en comparant les positions de raies à la pression nulle (P = 0) avec celles mesurées à différentes pressions. La même procédure de fit a été utilisée. On cherche à évaluer les fréquences centrales des raies étudiées. Ainsi, pour chaque raie, on obtient une série de mesures donnant les positions relatives  $\sigma_k - \sigma_{0k}$  (en cm<sup>-1</sup>) en fonction de la pression P, et on trace les courbes  $\sigma_k - \sigma_{0k}$  en fonction de P. Si les courbes obtenues ont l'allure d'une droite, on détermine les coefficients linéaires de déplacement à partir des pentes de ces droites. La *Figure 4.7* donne quatre exemples de courbes. Il s'agit des doublets  $\frac{Q}{as}Q(1,1)$  et  $\frac{P}{as}P(5,5)$  appartenant respectivement aux bandes  $v_1$  et  $v_3$ . Le coefficient de déplacement linéaire  $\delta_0$  est déterminé par la pente des droites, en cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>.



**Figure 4.7**: Déplacements des raies en fonction de la pression de  $NH_3$  pour les doublets  $\frac{Q}{as}Q(1,1)$  de la bande  $v_1$  et  $\frac{P}{as}P(5,5)$  de la bande  $v_3$  illustrant un comportement bipolaire des déplacements de raies.

Si les courbes présentent une tendance parabolique, l'ajustement des points de ces courbes sera effectué avec un polynôme d'ordre 2, afin d'examiner le comportement non linéaire du processus de déplacements de raies. Ce volet sera traité dans les prochains paragraphes.

Cette figure montre que la position de la composante symétrique du doublet  ${}_{as}^{Q}Q(1,1)$  se déplace linéairement vers les hautes fréquences avec une pente  $\delta_0 = 0.0243 \pm 0.0008$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, alors que la position de la composante antisymétrique se déplace vers les basses fréquences avec une pente  $\delta_0 = -0.0314 \pm 0.0012$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>. Pour le doublet  ${}_{as}^{P}P(5,5)$ , les pentes sont -  $0.0358 \pm 0.0011$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> et  $0.0368 \pm 0.0012$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, pour les composantes symétrique et antisymétrique de ce doublet respectivement, illustrant des déplacements en sens inverse par rapport aux composantes du doublet  ${}_{as}^{Q}Q(1,1)$ .

La *Figure 4.8* illustre les déplacements des raies  ${}_{a}^{Q}R(4,2)$  et  ${}_{a}^{Q}R(0,0)$  de la bande  $4v_2$ . Ces déplacements présentent aussi deux comportements différents. Le centre de la raie  ${}_{a}^{Q}R(4,2)$  se déplace vers les basses fréquences avec une pente  $\delta_0 = -0.0227 \pm 0.0015$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, tandis que le centre de la raie  ${}_{a}^{Q}R(0,0)$  se déplace vers les hautes fréquences avec une pente relativement grande valant  $\delta_0 = 0.145 \pm 0.0139$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>.



*Figure 4.8* : Déplacements des raies en fonction de la pression de NH<sub>3</sub> pour les raies  ${}^{Q}_{a}R(4,2)$  et  ${}^{Q}_{a}R(0,0)$  de la bande 4  $v_2$  illustrant deux comportements. La raie  ${}^{Q}_{a}R(4,2)$  se déplace vers les basses fréquences, alors que la raie  ${}^{Q}_{a}R(0,0)$  se déplace vers les hautes fréquences.

## II.3 Résultats et discussion

Les résultats sont donnés dans l'Annexe 4 en fonction des nombres quantiques J et K, pour 448 raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ . Leurs incertitudes, également indiquées, ont été déterminées en utilisant la même méthode que les autres grandeurs mesurées.

Ceux de l'harmonique  $4v_2$  sont donnés dans le *Tableau 4.1* pour servir de comparaison et mettre en évidence un éventuel effet vibrationnel des déplacements de raies.

De la même manière que pour les coefficients de couplage, les raies non isolées ou de faibles intensités, présentant une dispersion significative de points expérimentaux  $\sigma_k$ – $\sigma_{0k}$  en fonction de *P*, ont été rejetées. Ces raies présentent des coefficients de déplacement très faibles, comparables à leurs incertitudes pour être signifiants.

Transition	σδο		
	(cm <sup>-1</sup> )	(cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )	
$^{Q}_{a}P(3,2)$	3400.00004	$-0.0408 \pm 0.0024$	
$^{Q}_{a}P(4,0)$	3367.28600	$0.0378 \pm 0.0029$	
$^{Q}_{a}P(4,3)$	3379.62174	$0.1198 \pm 0.0163$	
$^{Q}_{a}P(5,3)$	3349.70000	$-0.2488 \pm 0.0327$	
$^{Q}_{a}P(7,4)$	3294.30702	$-0.1064 \pm 0.0324$	
${}^{Q}_{a}Q(1,1)$	3460.14989	$0.0700 \pm 0.0064$	
${}^{Q}_{a}Q(2,1)$	3455.20300	$0.1513 \pm 0.0455$	
$^{Q}_{a}Q(2,2)$	3459.59695	$0.0546 \pm 0.0061$	
$^{Q}_{a}Q(3,3)$	3459.05220	$0.0582 \pm 0.0051$	
$^{Q}_{a}Q(4,3)$	3448.83900	$-0.0444 \pm 0.0019$	
$^{Q}_{a}Q(4,4)$	3458.80955	$-0.0644 \pm 0.0102$	
$^{Q}_{a}Q(6,6)$	3459.19416	$0.0418 \pm 0.0103$	
${}^{Q}_{a}R(0,0)$	3478.82128	$0.1455 \pm 0.0139$	
$^{Q}_{a}R(2,0)$	3506.16700	$-0.0232 \pm 0.0059$	
${}^{Q}_{a}R(3,1)$	3518.12420	$-0.0774 \pm 0.0296$	
${}^{Q}_{a}R(3,2)$	3521.83324	$0.0718 \pm 0.0113$	
${}^{Q}_{a}R(3,3)$	43528.26800	$-0.1777 \pm 0.0183$	
${}^{Q}_{a}R(4,2)$	3529.71559	$-0.0227 \pm 0.0014$	
${}^{Q}_{a}R(5,1)$	3534.70700	$-0.1831 \pm 0.0403$	
${}^{Q}_{a}R(5,3)$	3543.55382	$-0.0954 \pm 0.0243$	

**Tableau 4.1** : Coefficient de déplacements en fréquence des raies de la bande  $4v_2$  de  $NH_3$  en fonction desnombres quantiques J et K.

L'examen du tableau de l'Annexe 4 montre que les coefficients de déplacement sont en moyenne vingt fois plus faibles que les coefficients d'élargissement par pression. Ceci

explique la difficulté de mesurer avec précision les déplacements de raies par pression et montre la sensibilité des raies étudiées au phénomène d'élargissement qu'au phénomène de déplacement de leurs centres.

Comme illustré dans la figure précédente, le signe des coefficients de déplacement dépend de la symétrie d'inversion. Les valeurs moyennes des déplacements négatifs sont  $\delta_0 = -0.0250 \pm 0.0025 \text{ cm}^{-1}$ .atm<sup>-1</sup> et  $\delta_0 = -0.0246 \pm 0.0023 \text{ cm}^{-1}$ .atm<sup>-1</sup> pour les bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> respectivement. Les valeurs moyennes des déplacements positifs sont  $\delta_0 = 0.0243 \pm 0.0025 \text{ cm}^{-1}$ .atm<sup>-1</sup> et  $\delta_0 = 0.0274 \pm 0.0023 \text{ cm}^{-1}$ .atm<sup>-1</sup> pour les bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub> respectivement.

Comme observé pour les paramètres de couplage, les incertitudes de mesure des coefficients de déplacement (estimées entre 5 et 15 %) sont plus grandes que celles des coefficients d'élargissement par pression et des intensités de raies, présentées dans le chapitre 3. Ceci est dû au fait que les valeurs des déplacements de raies sont faibles pour être mesurés avec précision. Il en est de même pour les paramètres de couplage, mais nous pensons qu'une meilleure modélisation théorique des effets de *line-mixing* pourrait améliorer la précision de mesures.

Pour la bande 4v<sub>2</sub>, le *Tableau 4.1*, montre qu'environ la moitié des transitions présente un déplacement en fréquence négatif, allant de -0.1064 ± 0.0324 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  ${}^{Q}_{a}P(7,4)$  à 0.1513 ± 0.0455 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  ${}^{Q}_{a}Q(2,1)$ .

Notons que, pour la plupart des raies de ce tableau, les coefficients de déplacement en fréquence sont relativement grands, avec une valeur moyenne de  $\delta_0 = 0.0715 \pm 0.0151$  cm<sup>-1</sup>. Il est à noter que de grandes valeurs de déplacements de raies ont été publiées pour d'autres molécules, telles que HCN, CH<sub>3</sub>Br et CH<sub>3</sub>CN, étudiées dans les références [37,21,42] respectivement.

La *Figure 4.9* montre la dépendance des coefficients de déplacement en fonction du nombre quantique *J* pour toutes les raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ . Les valeurs obtenues dans les Réfs. [17,33,43] sont également représentées pour comparaison. Les déplacements négatifs et positifs sont séparés par une ligne horizontale qui indique un déplacement par pression nul. Comme le montre cette figure et les tableaux des résultats ci-dessous et en **annexe 4**, près de la moitié des transitions (243 raies sur 448) présente des déplacements par pression négatifs.

Notons que pour la bande  $v_{3}$ , 80 doublets ont des déplacements en fréquence avec des signes opposés pour les composantes symétriques et antisymétriques. Ce nombre est largement supérieur à celui de la bande  $v_1$ , avec 47 doublets ayant des signes de déplacement opposés. Pour ces doublets, l'une des composantes se déplace vers les hautes fréquences, tandis que l'autre composante se déplace vers les basses fréquences. Ce double signe peut être interprété par des interactions entre les composantes symétrique et antisymétrique des doublets d'inversion, qui se traduisent par une attraction entre elles, les unes vers les autres. Cette comparaison et les données figurant dans le *Tableau 4.1* et dans l'Annexe 4 montrent que les déplacements de la bande  $v_3$  sont plus bipolaires que ceux de la bande  $v_1$ . Ces tableaux montrent aussi que certaines sous-branches sont plus bipolaires que d'autres.

Contrairement aux coefficients d'auto-élargissement du chapitre précédent, la *Figure 4.8* et le *Tableau 4.1* ne révèlent aucune dépendance rotationnelle des déplacements de raies.

Pour de nombreuses raies, les déplacements sont relativement importants. Pour la bande  $v_1$ , les coefficients de déplacements vont de -0.1865 ± 0.0049 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  $\frac{Q}{s}P(1,0)$  à 0.1604 ± 0.0088 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  $\frac{Q}{s}Q(7,7)$ . Alors que pour la bande  $v_3$ , ces coefficients varient de -0.0926 ± 0.0025 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  $\frac{P}{a}P(1,1)$  à 0.1133 ± 0.0044 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la raie  $\frac{R}{a}R(2,1)$ .



Figure 4.9 : Coefficients de déplacement en fonction de J pour toutes les raies étudiées des bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>.
 Les coefficients de déplacement négatifs et positifs sont séparés par une ligne horizontale indiquant un déplacement de fréquence nul. Les valeurs des Réfs. [17,25,43] sont également représentés pour comparaison.

#### II.4 Comparaison des coefficients de déplacement

La *Figure 4.9* présente les coefficients de déplacement en fonction de *J*, obtenus dans ce travail et pour différentes bandes de NH<sub>3</sub> étudiées [17,25,43]. Étant donné que ces déplacements ne présentent aucune dépendance claire en fonction des nombres quantiques *J* et *K*, les comparaisons suivantes seront effectuées en utilisant les valeurs moyennes des coefficients de déplacement de chaque bande. La comparaison avec la Réf. [32] pour les 56 raies, étudiées en commun dans les bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>, montre un bon accord pour le signe des déplacements, mais nos valeurs absolues sont relativement plus grandes que celles de cette référence, avec une valeur moyenne de 0.0144 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> pour la bande v<sub>1</sub> qui est inférieure à notre valeur déterminée à 0.0226 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>. Pour la bande v<sub>3</sub>, la valeur moyenne de 0.0187 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> de la Réf. [32] présente un bon accord avec notre valeur de 0.0258 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, lorsqu'on tient compte des incertitudes expérimentales des deux travaux.

La comparaison entre les déplacements de raies obtenus dans ce travail pour la bande  $v_3$  et ceux de la bande  $v_4$  issus de la référence [17], donne une valeur moyenne de 0.0391 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, plus grande que celle de la bande  $v_3$  avec une différence moyenne d'environ 30 % pour les raies étudiées en commun.

Par contre, les résultats de la bande  $2v_4$  de la référence **[15]** donnent une valeur moyenne des coefficients de déplacement de 0.0370 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, presque égale à celle de la bande  $v_4$  **[17]**, et largement supérieure à la valeur moyenne de 0.0265 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, obtenue dans ce travail pour la bande  $v_3$ . Ces comparaisons et leurs variations systématiques d'une bande à une autre ne montrent pas clairement un effet vibrationnel du processus de déplacement de raies.

Par ailleurs, comme pour les bandes discutées ci-dessus, les valeurs de déplacement en fréquences des raies de la bande  $4v_{2s}$  ne présentent aucune dépendance rotationnelle. Les comparaisons avec les résultats précédents seront effectuées à l'aide des valeurs moyennes des déplacements de chaque bande. La valeur obtenue pour l'état fondamental de la Réf. [44] est  $0.0068 \pm 0.0018$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> et celui de la bande  $v_2$  est 0.027 cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> [45]. Dans la bande  $2v_2$ , la valeur relevée est  $0.02837 \pm 0.00754$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup> [17], et celle de la bande  $4v_2$  étudiée ici est égale à  $0.0715 \pm 0.0151$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>. Ces valeurs, croissantes avec le nombre quantique  $v_2$ , démontrent un effet vibrationnel non négligeable.

Nous avons mesuré aussi les déplacements en fréquence des transitions interdites  $\Delta K = \pm 2$  et  $\pm 3$  de la sous-bande  $2v_4^{\pm 2}$  de NH<sub>3</sub>. Les résultats sont indiqués dans le tableau de l'Annexe 2.

Un peu plus que la moitié des raies (soit 31 sur 53) présente des coefficients de déplacement négatifs, avec une valeur moyenne de  $-0.0412 \pm 0.0055$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>. Celle des déplacements positifs est déterminée à  $0.0510 \pm 0.0074$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>. La valeur moyenne sur toutes les valeurs absolues est  $0.0453 \pm 0.0063$  cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>.

## II.5 Déplacements de raies non linéaires

## **II.5.1 Travaux antérieurs**

La théorie d'impact prédit des déplacements linéaires des centres de raies en fonction de la pression, telle que pour une raie *k* donnée, on écrit :

 $\sigma_k = \sigma_{k0} + \delta_k$ 

Le déplacement de la raie est :  $\delta_k = \delta_{0k}.P$ 

Pour des molécules présentant des spectres très denses, c'est-à-dire ayant des faibles intervalles en fréquence, ou à hautes pressions, les déplacements de raies peuvent illustrer des variations non-linéaires en fonction de la pression.

Ce phénomène non linéaire se manifeste pour un grand nombre de composantes des doublets de certaines bandes fondamentales de NH<sub>3</sub>, qui présentent des faibles écarts d'inversion. C'est le cas pour les bandes  $v_3$  et  $v_4$  de cette molécule.

Comparé aux déplacements linéaires mesurés pour un grand nombre de raies et interprété par la théorie d'impact, très peu de mesures des déplacements non linéaires et de paramètres de couplage entre raies ont été effectuées, malgré leur origine collisionnelle commune. Ce manque de données s'explique pour deux raisons :

- La première est liée à la difficulté de mesurer des effets non linéaires, parfois très faibles,
- La deuxième est liée à la difficulté de modélisation théorique des déplacements qui sont corrélés aux paramètres de couplage.

Les déplacements de raies non linéaires et leurs corrélations avec les effets d'interférence entre raies ne sont pas nouveaux. En effet, ces déplacements ont été observés par Thibault *et al.* [3,46] en étudiant la première harmonique de la molécule de CO. Ces auteurs ont observé des déplacements par pression quadratiques.

De plus, les effets d'interférence et les déplacements non linéaires des centres des raies, induits par pression, ont été observés dans la branche Q de la bande  $v_1+v_2$  de CO<sub>2</sub> [47]. Lors de l'étude de la bande  $v_3$  de CH<sub>4</sub>, Pine a montré que les déplacements étaient fortement

corrélés aux couplages entre raies, et présentaient des non-linéarités significatives à haute pression [48].

Des études sur les déplacements non linéaires par pression ont également été publiées dans les références [49,50] pour le spectre ro-vibrationnel de H<sub>2</sub>O.

Par ailleurs, le déplacement non linéaire d'une raie peut être dû à une asymétrie de la forme de la raie, provoquée par des collisions à haute pression. Ceci a été observé dans les spectres de la molécule de NO perturbée par l'argon et l'azote [51].

Dans nos travaux antérieurs [14,17], nous avons montré que les déplacements de certaines composantes des doublets d'inversion, symétriques et antisymétriques, de la bande  $v_4$  de NH<sub>3</sub>, montrent une dépendance quadratique claire en fonction de la pression. Cette situation était plus visible pour les doublets isolés fortement recouverts par de faibles écarts d'inversion.

Ces premières tentatives d'études du comportement non linéaire des déplacements de raies dans le spectre IR de NH<sub>3</sub> montrent que les travaux relatifs à ce comportement sont peu nombreux.

Le même comportement est révélé ici pour 36 raies des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub>. Ce travail représente la 2<sup>ème</sup> étude significative de ce comportement de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, en utilisant la technique de fit multi-pression à des spectres, enregistrés dans les mêmes conditions que ceux présentés dans le chapitre 3 et le début de ce chapitre.

## II.5.2 Analyse des déplacements non linéaires

Nous avons tracé, en fonction de la pression *P* de NH<sub>3</sub>, les déplacements observés  $\sigma_k - \sigma_{0k}$  (en cm<sup>-1</sup>) de toutes les raies étudiées des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>. Nous avons constaté que parmi 448 raies, 36 présentent des comportements non linéaires.

La *Figure 4.10* montre la variation des déplacements observés pour les raies  ${}^{Q}_{s}Q(5,3)$ ,  ${}^{Q}_{a}Q(5,5)$ ,  ${}^{Q}_{s}Q(7,6)$  et  ${}^{Q}_{s}Q(8,8)$  de la bande v<sub>1</sub> avec *P*. Ces courbes montrent des allures paraboliques avec différentes concavités.

Ces allures ont été ajustées par un polynôme de second ordre en P :

$$\sigma_k = \sigma_{0k} + A_1 P + A_2 P^2 \tag{4.26}$$

Nous avons observé que les raies  ${}^{Q}_{s}Q(5,3)$  et  ${}^{Q}_{s}Q(7,6)$  possèdent des signes opposés pour les coefficients A<sub>1</sub> et A<sub>2</sub>. Ces signes sont inversés pour les raies  ${}^{Q}_{a}Q(5,5)$  et  ${}^{Q}_{s}Q(8,8)$ .



**Figure 4.10**: Variation quadratique de déplacements observés des centres des raies en fonction de la pression P de NH<sub>3</sub> des raies  ${}^{Q}_{s}Q(5,3)$ ,  ${}^{Q}_{a}Q(5,5)$ ,  ${}^{Q}_{s}Q(7,6)$  et  ${}^{Q}_{s}Q(8,8)$  de la bande  $v_{l}$ .

## II.5.3 Interprétation de la dépendance non linéaire des déplacements observés

La dépendance non linéaire peut être interprétée en considérant le développement du second ordre de la Réf. [46], qui est une généralisation du travail de Smith *et al.* [52] conduisant à l'équation suivante de la fréquence observée d'une raie k:

$$\sigma_k = \sigma_{0k} + \delta_{0k} P + \left(\frac{1}{2}Y_{0k}\gamma_{0k} + \Delta_k\right) P^2$$
(4.27)

Le premier terme, identifié comme le coefficient A<sub>1</sub> de l'expression (4.26), donne le déplacement linéaire prédit par la théorie d'impact. Le second terme, proportionnel à P<sup>2</sup> et s'identifiant au coefficient A<sub>2</sub>, contient deux termes et indique la corrélation entre l'effet de déplacement en fréquence et l'effet de *line-mixing*. Le premier terme est proportionnel au coefficient de couplage  $Y_{0k}$  de la raie considérée. Le second terme représente une contribution au déplacement de second ordre notée  $\Delta_k$  définie par [46,52] :

$$\Delta_k = \sum_{l \neq k} \frac{W_{kl} W_{lk}}{\Delta \sigma_{lk}}$$
(4.28)

La comparaison entre ces deux composantes quadratiques permet de juger de l'importance et du poids d'un terme par rapport à l'autre. Pour chaque raie k, en utilisant les valeurs du coefficient A<sub>2</sub> déterminées à partir de l'ajustement polynomial des déplacements observés, et les valeurs de  $\gamma_{0k}$  et Y<sub>0k</sub> répertoriées dans l'**Annexe 4** de ce chapitre, nous avons déterminé les valeurs de  $\Delta_k$  pour 36 raies qui présentent une dépendance quadratique avec la pression.

#### **II.5.4 Résultats et discussion**

Les résultats obtenus pour  $\Delta_k$  sont donnés dans le *Tableau 4.3* avec leurs incertitudes estimées à environ 24 %. C'est une grande incertitude sachant que  $\Delta_k$  est obtenu à partir des différences entre deux termes, pour lesquelles l'incertitude est obtenue par la somme des incertitudes de chaque terme.

Contrairement au cas des doublets de la bande v<sub>4</sub> considérés dans la Réf. [14], le terme  $\frac{1}{2}Y_{0k}\gamma_{0k}$ 

s'est révélé négligeable par rapport au terme de déplacement de second ordre  $\Delta_k$ .

Le *Tableau 4.3* montre que les deux termes sont comparables pour la plupart des raies étudiées des bandes  $v_1$  et  $v_3$ , à l'exception de quelques raies pour lesquelles la valeur de  $\Delta_k$  est beaucoup plus grande ou beaucoup plus petite que la valeur du terme  $\frac{1}{2}Y_{0k}\gamma_{0k}$ .

Notons que dans la Réf. **[14]**, seuls les doublets isolés présentant des très faibles écarts d'inversion ont été étudiés. Pour ces doublets, seules les deux composantes (s) et (a) peuvent être couplées.

Nous avons ensuite pu déterminer les valeurs de l'élément de matrice non diagonal couplant les composantes (s) et (a) de chaque doublet. Dans ce travail, la plupart des raies se couplent avec plus d'un partenaire ; chacune d'elles contribue au coefficient de couplage d'une raie donnée par les sommations sur toutes les raies voisines dans l'équation (4.23).

## Conclusion

Nous avons mesuré les coefficients de déplacement en fréquence d'environ 448 raies et les coefficients de couplage d'environ 220 raies des bandes  $v_1$  et  $v_3$  de NH<sub>3</sub> auto-perturbé à T = 295 K, à l'aide d'un spectromètre FTIR à haute résolution. La différence entre les spectres observé et calculé à l'aide du profil de Voigt a démontré la nécessité d'un meilleur profil d'absorption, afin de modéliser avec précision les formes des raies spectrales de ces bandes. Le profil de Rosenkranz [2] de premier ordre, tenant compte de l'effet d'interférence de raies à basse pression, a été adopté.

La comparaison entre les coefficients d'élargissement, obtenus avec et sans prise en compte des effets d'interférence, illustrent une légère différence entre les deux données. Cependant, cet effet s'est révélé plus prononcé dans les sous-branches  ${}^QQ$  et  ${}^PQ$  des bandes  $v_1$  et  $v_3$  respectivement.

Les incertitudes de mesure ont été estimées à environ 11 % et 17 % pour les coefficients de déplacement et les coefficients de couplage entre raies respectivement.

Transition <sup>a</sup>	Position <sup>b</sup> (cm <sup>-1</sup> )	$Y_0(atm^{-1})$	$\gamma_0$ (cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )	$\Delta_k$ (cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-2</sup> )		
Bande v <sub>1</sub>						
$^{Q}_{a}P(4.1)$	3254.946260	$2.370\pm0.170$	$0.3832 \pm 0.0104$	$-0.024 \pm 0.239$		
$^{Q}_{a}Q(2.2)$	3334.932590	$5.243\pm0.425$	$0.5951 \pm 0.0234$	$-3.881 \pm 0.383$		
$^{Q}_{a}Q(3.2)$	3334.393640	$5.589 \pm 1.132$	$0.4887 \pm 0.0149$	$-4.924 \pm 1.181$		
$^{Q}_{s}Q(5.3)$	3334.797570	$-3.770 \pm 0.981$	$0.3789 \pm 0.0108$	$-5.914 \pm 0.930$		
$^{Q}_{Q}(5.4)$	3333.303480	$0.850 \pm 0.021$	$0.5381 \pm 0.0134$	$-1.594 \pm 0.299$		
$Q^{Q}(5.4)$	3335.055620	$-2.881 \pm 0.519$	$0.5155 \pm 0.0129$	$2.874 \pm 0.297$		
Q(5.5)	3333.642860	$3.690 \pm 0.228$	$0.6579 \pm 0.0169$	$0.160 \pm 0.380$		
Q(6.5)	3332.637060	$1.320 \pm 0.183$	$0.5033 \pm 0.0143$	$0.986 \pm 0.287$		
Q(6.5)	3334.413570	$-4.852 \pm 0.237$	$0.5932 \pm 0.0171$	6.721 ± 0.665		
Q(7.6)	3333.573170	$-3.700 \pm 0.175$	$0.5811 \pm 0.0144$	$-0.474 \pm 0.213$		
Q(8.8)	3331.628260	$-5.001 \pm 1.797$	$0.5639 \pm 0.0144$	$0.769 \pm 0.262$		
Q(8.8)	3333.505450	$-5.049 \pm 0.757$	$0.5066 \pm 0.0128$	$5.795 \pm 0.830$		
Q <sub>R</sub> (3.1)	3414.689210	$-4.617 \pm 1.381$	$0.3953 \pm 0.0133$	$-4.906 \pm 0.709$		
<sup>q</sup> <sub>R</sub> (3.3)	3415.105140	$-2.390 \pm 0.414$	$0.6558 \pm 0.0168$	$-1.801 \pm 0.448$		
<sup>q</sup> <sub>R</sub> (5.3)	3452.775240	$-1.220 \pm 0.042$	$0.4495 \pm 0.0112$	$0.768 \pm 0.149$		
<sup>q</sup> <sub>R</sub> (10.9)	3544.579470	$-2.390 \pm 0.237$	$0.5205 \pm 0.0144$	$1.054 \pm 0.155$		
<u>u</u> < 7		Bande v <sub>3</sub>				
${}_{s}^{P}P(4.3)$	3382.477760	$-1.527 \pm 0.274$	$0.5092 \pm 0.0132$	$-0.511 \pm 0.163$		
$^{P}_{a}P(4.4)$	3390.915360	$2.221 \pm 0.599$	$0.6079 \pm 0.0155$	$0.519 \pm 0.224$		
${}_{s}^{p}P(4.4)$	3391.383880	$-1.219 \pm 0.155$	$0.6311 \pm 0.0169$	$-1.992 \pm 0.230$		
$_{a}^{P}P(5.4)$	3369.711520	$1.822 \pm 0.347$	$0.5263 \pm 0.0157$	$0.666 \pm 0.196$		
$_{a}^{P}P(6.3)$	3339.457220	$-1.057 \pm 0.463$	$0.4196 \pm 0.0108$	$0.602 \pm 0.139$		
$_{a}^{P}P(6.4)$	3348.257510	$2.192 \pm 0.564$	$0.4831 \pm 0.0124$	$0.221 \pm 0.119$		
$_{a}^{P}P(6.5)$	3357.405870	$0.935 \pm 0.277$	$0.5269 \pm 0.0135$	$0.737 \pm 0.219$		
$^{P}_{a}P(6.6)$	3366.942970	$1.548\pm0.379$	$0.5896 \pm 0.0153$	$1.356 \pm 0.246$		
${}_{s}^{p}P(6.6)$	3367.469940	$-2.593 \pm 0.264$	$0.5888 \pm 0.0147$	$-0.805 \pm 0.182$		
$_{a}^{P}P(7.6)$	3345.137850	$2.061 \pm 0.358$	$0.5450 \pm 0.0139$	$0.942 \pm 0.290$		
$_{a}^{P}P(8.8)$	3343.068960	$1.120 \pm 0.065$	$0.6058 \pm 0.0176$	$1.063 \pm 0.197$		
${}^{R}_{a}Q(7.3)$	3408.207800	$-4.401 \pm 2.244$	$0.3938 \pm 0.0105$	$1.309 \pm 0.466$		
$_{s}^{R}R(3.3)$	3494.168270	$-2.330 \pm 0.221$	$0.6002 \pm 0.0150$	$-1.199 \pm 0.206$		
${}^{Q}_{s}R(4.3)$	3512.175360	$-1.789 \pm 0.190$	$0.5639 \pm 0.0223$	$-0.489 \pm 0.219$		
${}^{R}_{a}R(4.4)$	3505.436430	$2.586 \pm 0.406$	$0.\overline{6032} \pm 0.0154$	$0.845 \pm 0.398$		
${}^{R}_{s}R(4.4)$	3505.870040	$-1.864 \pm 0.468$	$0.5893 \pm 0.0155$	$-1.169 \pm 0.220$		
${}^{R}_{s}R(5.5)$	3517.562250	$-2.431 \pm 0.181$	$0.5669 \pm 0.0147$	$-0.530 \pm 0.115$		
${}^{R}_{a}R(6.6)$	3528.785670	$3.734 \pm 0.605$	$0.5861 \pm 0.0147$	$1.108 \pm 0.375$		
${}^{R}_{a}R(8.8)$	3552.051090	$3.896 \pm 0.345$	$0.6035 \pm 0.0163$	$1.929 \pm 0.471$		
${}^{R}_{s}R(8.8)$	3552.541700	$-6.090 \pm 1.150$	$0.5621 \pm 0.0148$	$-0.114 \pm 0.047$		

Tableau 4.2 : Paramètre des déplacements non linéaires.

*Note* : Les incertitudes sur  $Y_0$  et  $\gamma_0$  ont été calculées en utilisant l'Eq. (3.5) du chapitre 3.

<sup>a,b</sup> La notation des transitions, et leur position sont tirées de la base de données HITRAN2016 [15].

Nos résultats montrent que les coefficients de déplacement en fréquence mesurés sont plus bipolaires dans la bande  $v_3$  que dans la bande  $v_1$ . D'autre part, contrairement aux coefficients d'auto-élargissement qui présentent des dépendances systématiques en *J* et *K*, les coefficients de couplage entre raies et les coefficients de déplacement ne présentent pas une variation claire avec ces nombres quantiques.

Par ailleurs, la comparaison de nos valeurs de coefficients de déplacement avec les travaux antérieurs, dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  et  $4v_2$ , montre un effet vibrationnel assez faible. Cependant, en comparant nos résultats de l'harmonique  $4v_2$  avec les résultats obtenus dans la fondamentale  $v_2$ , et d'autres harmoniques comme  $2v_2$  et  $3v_2$ , on constate un effet vibrationnel plus prononcé mais qui reste faible.

Nos résultats montrent aussi que contrairement aux largeurs des raies et aux paramètres d'interférence ayant une variation linéaire en fonction de la pression, les déplacements observés de nombreuses raies présentent une dépendance non linéaire. La composante quadratique de cette dépendance dépend fortement des coefficients de couplage et de l'élargissement, montrant une corrélation entre les phénomènes de *line-mixing* et les déplacements des raies.

Notons enfin que la comparaison des coefficients de couplage, obtenus dans différentes bandes de NH<sub>3</sub> à l'aide du profil de Rosenkranz, indique certaines anomalies pouvant rendre les données mesurées peu fiables. La Réf. [54] discute certaines difficultés d'application de ce profil au calcul de transfert radiatif.

# Références

- [1] J. M. Hartmann, C. Boulet, D. Robert. Collisional effects of molecular spectra laboratory experiments and models consequences for applications. Amsterdam: Elsevier; 2008. 432p.
- [2] P. W. Rosenkranz. IEEE Trans Antennas Propag 23, 498-506 (1975).
- [3] F. Thibault, J. Boissoles, R. Doucen, and C. Boulet. Europhys Lett. 12, 319-23 (1990).
- [4] P. W. Anderson. Phys Rev. 76, 647 (1949).
- [5] C.T. Tsao and B. Curnutte, JQSRT. **2**, 41 (1962)
- [6] G. Gentry, L. Larrabee Strow. J Chem Phys. 86, 5722-5730 (1987).
- [7] G. Blanquet, J. Walrand, J. -P. Bouanich *and* C. Boulet. Journal of Chemical Physics 93, 6962 (1998).
- [8] L. Larrabee Strow, Alan S. Pine. The Journal of Chemical Physics 89, 1427 (1998).
- [9] M. Baranger, Phys Rev. 112, 855 (1958).
- [10] A. Ben Reuven, Phys Rev Lett. 14, 349-351 (1965).
- [11] A. Ben Reuven. Phys Rev. 145, 7 (1966).
- [12] A. Alekseev and I. I. Sobel'man, Zh. Fiz. Khim. 34, 579 (1978).
- [13] H. Aroui, M. Broquier, A. Picard-Bersellini, JP Bouanich, M. Chevalier, S. Guerissi. J. Quant. Spectrosc. Radiat Transfer. 60, 1011-23 (1998).
- [14] Hadded S, Aroui H, Orphal J, Bouanich JP, Hartmann JM. J Mol Spectrosc 2001;210:275-83.
- [15] N. Maaroufi, C. Jellali, F. Kwabia Tchana, X. Landsheere and H. Aroui. J Mol Spectrosc. **354**,24-31 (2018).
- [16] D. Dhib, M.A. Echargui, H. Aroui, J. Orphal, J.M. Hartmann. 233,138-48 (2005).
- [17] H. Aroui, H. Laribi, J. Orphal, P. JQSRT. 110,2037-2059 (2009).
- [18] K. Ben Mabrouk, S. Galalou, H. Aroui, and J. Orphal. J Mol Phys. 108,2377-2397 (2010).
- [19] S. Galalou, H. Aroui, F. Kwabia Tchana. J Mol Spectrosc. 286–287,5–11 (2013).
- [20] J. Salem, G.h. Blanquet, M. Lepère, H. Aroui. Journal of Molecular Spectroscopy. 97, 58-61 (2014).
- [21] Hmida F, Galalou S, Kwabia Tchana F, Rotger M, Aroui H. J. Quant. Spectrosc. Radiat.Transfer. 2017;189:351–360.
- [22] H. Aroui Thèse d'Université, Orsay, France (1988).
- [23] H. Aroui Thèse d'état, FST (1998).
- [24] S. Hadded, Thèse d'Université (2003).
- [25] M. Dhib, Habilitation universitaire (2008).
- [26] A. Lightman and A. Ben Reuven, J. Chem. Phys. 50, 351 (1969).
- [27] A. Lightman and A. Ben Reuven. JQSRT. 12, 449 -454 (1972).
- [28] J. I. Gersten and A. H. Foley, Phys. Rev. 182, 24 (1969).
- [29] M. Broquier, A. Picard-Bersellini, H. Aroui, G.D. Billing, J Chem Phys. 89, 5373 (1988).
- [30] M. Broquier, A. P. Bersellini, and C. Boulet, J Mol Struct. 141, 285 (1986).
- [31] M. Dhib, J.P. Bouanich, H. Aroui, A. Picard-Bersellini. JQSRT. 68,163–178 (2001).
- [32] A.S. Pine, V.N. Markov. Self and foreign-gas-broadened line shapes in the v<sub>1</sub> band of NH<sub>3</sub>. J Mol Spectrosc. 228,121-142 (2004).
- [33] I. Kleiner, L.R. Brown, G. Tarrago, Q.L. Kou, N. Picqué, G. Guelachvili, V. Dana, I.Y. Mandin. J Mol Spectrosc. 193,46-71(1999).
- [34] S.A. Henck, K.K. Lehmann. J Chem Phys Lett. 44,281-85(1988).
- [35] H.L. Clar, Schieder, G. Winnewisser, et K.M.T. Yamada J Mol Struct. 190, 447 (1988).

- [36] M. Ibrahimi, thèse de Doctorat, Université Lille (1999).
- [37] G. Buffa, Martinelli M., Tarrini O. et Umeton C., J. Phys. B: Atom. Malec. Phys. 12, 743 (1979).
- [38] SP. Belov., V.P; Kasarov, A.F. Krupnov, V.N. Markov, A.A. Mel'nikov, V.A. Skvortsov, et M.Yu. Tret'yakov, J Mol. Spectrosc. 94, 264 (1982).
- [39] AF. Krupnov, J Mol. Spectrosc. 176, 124 (1996).
- [40] G. Baldachini, G Buffa et O. Tarrini, Nuovo Cimenta **D13**, 719 (1991).
- [41] G. Buffa, O. Tarrini, Appl. Opt. 28, 1800 (1989).
- [42] Rinsland CP, Malathy Devi V, Chris Benner D, Blake TA, Sams RL, Brown LR, *et al.* Multispectrum analysis of the v<sub>4</sub> band of CH<sub>3</sub>CN: positions, intensities, self and N<sub>2</sub>broadening, and pressure induced shifts. J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer. 2008;109:974-94.
- [43] N. Maaroufi, F. Kwabia Tchana, X. Landsheere, H. Aroui. Journal of Quantitative Spectroscopy and Radiative Transfer, **219**,383-392 (2018).
- [44] Hewitt PL. Width and shift measurements in the microwave spectra of NH<sub>3</sub>, CH<sub>3</sub>Cl and OCS. J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer. 1977;**17**:227-32.
- [45] Guinet M, Jeseck P, Mondelain D, Pepin I, Janssen C, Camy-Peyret C, *et al.* J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer. 2011;**112**:1950-60.
- [46] Thibault F, Boissoles J, Le Doucen R, Farrenq R, Morillon-Chapey M, Boulet C. Line by line measurements of interference parameters for the 0–1 and 0–2 bands of CO in He, and comparison with coupled-states calculations. J Chem Phys 1992;97:4623-32.
- [47] R. Berman, Thesis, University of Toronto (1998).
- [48] A.S. Pine. JQSRT. 57,145-155 (1997).
- [49] V.V. Lazarev, YU.N Ponomarev, et B.A. Tikhomirov. Atmos Oceanic Opt.4,795-6 (1991).
- [50] A.D. Bykov, N.N. Lavrentieva, L.N. Sinitsa, A.M. Solodov. line-mixing in water vapor spectrum: Non-linear pressure shifts in the v<sub>2</sub>+v<sub>3</sub> band. 16<sup>th</sup> Colloquium on High-Resolution Molecular Spectroscopy, Dijon 6 - 10 September 1999.
- [51] A.O. Vyrodov, J. Heinze, U.E. Meier. JQSRT. 53,277-87 (1995).
- [52] E.W. Smith. J Chem Phys. 74:6658-6673 (1981).
- [53] IE. Gordon, L.S. Rothman, C. Hill, R.V. Kochanov, Y. Tan, P.F. Bernath and al. JQSRT.203,3-69 (2017).
- [54] L.L. Strow, D.C. Tobin, and S.E. Hannon. JQSRT.52/314,281-94 (1994).

# **CHAPITRE 5**

# CALCUL THEORIQUE DES LARGEURS DE RAIES

## Introduction

Dans le spectre infrarouge de l'ammoniac, les transitions optiques se produisent entre des niveaux de rotation de l'état vibrationnel fondamental et ceux des niveaux vibrationnels, suivant les règles de sélection  $\Delta K = 0$ ,  $\Delta J = \pm 1$  et +  $\leftrightarrow$  - pour les bandes parallèles, ou  $\Delta K = \pm 1$ ,  $\Delta J = \pm 1$  et +  $\leftrightarrow$  + pour les bandes perpendiculaires.

Les transitions collisionnelles se produisent entre niveaux d'inversion-rotation de l'un ou l'autre des niveaux vibrationnels de la transition optique. Les transferts collisionnels entre niveaux vibrationnels sont très peu probables en raison du grand écart d'énergie entre ces niveaux.

Ce chapitre est dédié au calcul théorique des élargissements de raies induits par collisions dans NH<sub>3</sub> auto-perturbé, en tenant compte de son mouvement d'inversion. Ces calculs ont été effectués en utilisant le formalisme semi-classique ATC, amélioré à deux reprises par les travaux de Robert et Bonamy et les travaux de Leavitt. Ce formalisme est basé sur la théorie de perturbation au second ordre et sur la méthode du tenseur irréductible. Pour décrire la trajectoire des molécules partenaires de la collision, nous utiliserons le modèle de Robert et Bonamy avec une trajectoire Parabolique (RBP) et une trajectoire Exacte (RBE) gouvernées toutes les deux par le potentiel isotrope de Lennard-Jones. Les résultats obtenus avec ces deux modèles seront comparés et discutés.

Les calculs seront effectués à l'aide d'un choix convenable de paramètres du potentiel intermoléculaire et des constantes moléculaires dans le but de prédire, le plus fidèlement possible, les mesures des coefficients d'élargissement collisionnel à température ambiante obtenues pour NH<sub>3</sub> auto-perturbé dans le chapitre 3, à l'aide d'un spectromètre FTIR.

## 1. Origine et Historique

Dans un mélange gazeux constitué d'une paire de molécules dont l'une est optiquement active, l'autre perturbatrice, les élargissements de raies et leurs déplacements en fréquence induits par la pression sont des conséquences directes des transferts collisionnels entre les molécules partenaires des collisions.

Dans l'intention de comprendre la dynamique moléculaire mise en jeu dans ces systèmes collisionnels, plusieurs théories ont été développées depuis le début du siècle dernier. L'effet de l'élargissement a été présenté sous ces deux aspects différents qui ont donné lieu :

- A la théorie statistique [1-3] dans laquelle les niveaux d'énergie de la molécule active sont aléatoirement perturbés par l'ensemble des molécules perturbatrices,
- Et à la théorie d'impact [4-6] qui suppose que les collisions peuvent interrompre le processus radiatif qui induit un déphasage de la radiation observée ; et par conséquent, les raies s'élargissent et leur position est déplacée.

Ces deux modèles permettent de prendre en compte les transitions induites par collisions entre les différents niveaux d'énergie rotationnelle des molécules partenaires des collisions.

Un calcul plus complet, tenant compte des transferts rotationnels induits par collisions, peut être effectué à l'aide d'un modèle *ab initio*. Pour NH<sub>3</sub>, ce modèle ne peut être abordable que pour des « petits systèmes », c'est-à-dire pour des perturbateurs comme l'hélium ou l'hydrogène, aboutissant à une base de fonctions d'ondes de faibles dimensions, pouvant être traitée par des ordinateurs en des temps raisonnables.

Ici, nous optons pour un calcul semi-classique. La première tentative d'élaboration d'un tel modèle a été effectuée par Anderson en 1949 [7], qui a traité quantiquement les degrés de liberté internes, associés à la rotation et la vibration des molécules. Les degrés de liberté externes, associés à la translation, ont été traités classiquement en termes de trajectoire.

Ce calcul a été réalisé dans le cadre de l'approximation d'impact, qui consiste à considérer des collisions binaires très brèves et séparées dans le temps. Cette approximation est applicable à faible densité des molécules perturbatrices.

Ce formalisme utilise l'hypothèse d'une trajectoire relative classique parcourue à vitesse constante. Cette hypothèse reste valable tant que la distance d'interaction des forces intermoléculaires est beaucoup plus importante que la longueur d'onde de Broglie.

En 1962, Tsao et Curnutte [8] ont réexaminé ce formalisme. Ils ont montré que le changement de l'état interne des molécules partenaires des collisions n'a aucun effet sur leurs états externes, et que la trajectoire relative des deux molécules en interaction peut être modélisée par une trajectoire rectiligne parcourue à vitesse constante. Cette théorie reste aujourd'hui connue sous le nom de théorie ATC (Anderson-Tsao-Curnutte).

Dans ce formalisme, les élargissements et les déplacements des raies sont traités en termes de fonctions d'interruption ou sections différentielles de collisions, exprimant l'efficacité de la collision à interrompre le processus d'absorption moléculaire à travers la transition optique. Ces fonctions s'obtiennent à l'aide d'un développement perturbatif, à l'ordre deux, du potentiel intermoléculaire à grande distance.

A courte portée, c'est-à-dire à faibles paramètres d'impact, les collisions sont plus fortes. Une procédure de coupure (Cut-off) a été utilisée pour aboutir à des fonctions d'interruption physiquement acceptables. Les résultats attendus des largeurs de raies sont très sensibles à la procédure de coupure choisie.

Signalons que le formalisme ATC a été utilisé par plusieurs auteurs comme Frost [9], Boulet *et al.* [10], et Cattani [11], pour déterminer les déplacements en fréquence, induits par pression, des raies ro-vibrationnelles de plusieurs molécules de différentes symétries. Signalons que l'effet de température sur les élargissements de raies a été examiné dans la Réf. [9]. Ce formalisme a aussi été présenté de façon simplifiée par Bimbaum [12].

En 1979, Robert et Bonamy [13] ont aussi développé leur formalisme semi-classique de calcul des élargissements de raies induits par collisions. Ce formalisme est plus réaliste que celui du modèle ATC et comporte trois points importants :

- Il évite la procédure de Cut-off à l'aide d'une formulation exponentielle de la fonction d'interruption,
- Les interactions à courte approche sont mieux prises en compte par l'introduction d'un potentiel atome-atome,
- Au voisinage de la distance de plus courte approche, ce formalisme considère une trajectoire parabolique du couple moléculaire contrairement à la trajectoire rectiligne de la théorie ATC. Ce qui traduit mieux la réalité physique où une variation de l'énergie interne d'une molécule induit nécessairement une variation de l'énergie du mouvement relatif du couple moléculaire.

En 1980, Leavitt **[14,15]** a élaboré une nouvelle formulation du potentiel intermoléculaire et des fonctions d'interruption. Comme pour le formalisme ATC, cette formulation est basée sur la théorie des perturbations au second ordre et sur la méthode du tenseur irréductible. Ces nouvelles formes des fonctions d'interruption possèdent plusieurs avantages :

• Elles rendent ce formalisme applicable à tous les couples moléculaires, quelles que soient leurs symétries.

- Elles font apparaître de nouveaux termes dans le potentiel intermoléculaire et corrigent d'autres termes utilisés dans le modèle ATC.
- Ce formalisme adopte une nouvelle forme exponentielle de la fonction d'interruption qui permet d'éviter la procédure de Cut-Off. Cette nouvelle forme constitue le point le plus important de ce formalisme.

Dans cette thèse, nous avons adopté ce formalisme pour calculer les largeurs de raies de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, en tenant compte de son mouvement d'inversion.

## 2. Bref aperçu sur le formalisme ATC

Dans ce qui suit, nous ferons un bref rappel sur la théorie ATC **[7,8]**, et nous présenterons le potentiel intermoléculaire de Leavitt **[14]**. Ce potentiel sera introduit dans le formalisme ATC pour aboutir aux fonctions d'interruption, relatives au cas des élargissements de NH<sub>3</sub> auto-perturbé.

Ces fonctions seront ensuite intégrées sur les paramètres d'impact *b* pour aboutir aux largeurs de raies collisionnelles.

## 2.1 Les hypothèses de la théorie ATC

Développé dans le cadre de l'approximation d'impact, le formalisme ATC **[7,8]** est basé sur les hypothèses suivantes :

- 1- La  $1^{\text{ere}}$  hypothèse consiste à postuler qu'à l'instant initial t = 0, la molécule active ne subit pas d'interaction avec la molécule perturbatrice. C'est l'hypothèse du chaos moléculaire initial.
- 2- La 2<sup>ème</sup> hypothèse considère que la durée des collisions efficaces  $\tau_c$  est plus faible que le temps séparant deux collisions successives  $\tau_R$  ( $\tau_R >> \tau_c$ ). Ceci nous limite à enregistrer des

spectres à faibles pressions du gaz perturbateur, pour lesquelles les raies sont parfaitement isolées. Ce qui revient à négliger les effets d'interférence entre les raies des spectres.

3- La 3<sup>ème</sup> hypothèse considère que le temps d'intérêt physique t<sub>o</sub>, défini comme l'inverse de la largeur de raie  $\gamma \left( t_{o} = \frac{1}{\gamma} \right)$ , doit rester suffisamment grand par rapport à la durée de collision  $\tau_{c}$ .

Rappelons que  $\tau_R$  varie comme l'inverse de la densité de perturbateurs, tandis que  $\tau_c$  est lié à la portée de l'interaction prédominante du potentiel.

#### 2.2 Profil lorentzien et coefficient d'élargissement

En utilisant les hypothèses précédentes, et en calculant la transformée de Fourier de la fonction d'auto-corrélation de la composante suivant OZ (axe du référentiel du laboratoire) du moment dipolaire de la molécule active, on peut montrer que, pour une transition  $i \rightarrow f$ , le coefficient d'absorption  $\alpha(\sigma)$  de cette molécule peut s'exprimer comme une somme de lorentziennes de demi-largeur  $\gamma_{\rm uf}$ , chacune de fréquences centrales déplacées de  $\delta_{\rm uf}$  par rapport à la fréquence centrale  $\sigma_{\rm uf}$  non perturbée [7,8] :

$$\alpha(\sigma) = \frac{1}{\pi} \sum_{if} \langle i | \rho_a(0) | i \rangle | \langle f | \mu_Z | i \rangle |^2 \frac{\gamma_{if}}{(\sigma - \sigma_{if})^2 + \gamma_{if}^2}$$
(5.1)

 $\langle i | \rho_a(0) | i \rangle$  est l'élément de matrice de la densité de la molécule active, alors que  $\langle f | \mu_z | i \rangle$  est un élément de matrice de l'opérateur moment dipolaire  $\mu_Z$  suivant OZ.

Cependant, nous devons vérifier la validité de l'approximation d'impact. Dans ce travail, les mesures des largeurs de raies ont été réalisées à basses pressions ne dépassant pas 20 mbar. De plus, pour le système collisionnel NH<sub>3</sub>-NH<sub>3</sub> étudié ici, les interactions prédominantes sont de type dipôle-dipôle, dipôle-quadripôle, et quadripôle-quadripôle, pour lesquelles la durée des chocs ne dépasse pas 1 ps (picoseconde).

Pour une transition  $i \rightarrow f$ , la demi-largeur à mi-hauteur  $\gamma_{if}$  et le déplacement en fréquence  $\delta_{if}$ , exprimés tous deux en cm<sup>-1</sup>, peuvent s'écrire en fonction des sections efficaces sous la forme :

$$\gamma_{if} = \frac{n_2 \overline{v} \sigma_R}{2\pi c} \quad ; \quad \delta_{if} = \frac{n_2 \overline{v} \sigma_I}{2\pi c} \tag{5.2}$$

Dans cette expression :

- *n*<sub>2</sub> est le nombre de molécules perturbatrices par unité de volume.
- $\overline{v}$  est la vitesse relative moyenne du couple molécule active-perturbateur.
- $\sigma_{\rm R}$  et  $\sigma_{\rm I}$  sont respectivement les parties réelle et imaginaire de la section efficace totale de collision  $\sigma = \sigma_{\rm R} + i\sigma_{\rm I}$ .

La section efficace  $\sigma_R$  s'exprime par :

$$\sigma_{R} = \sum_{J_{2}K_{2}} \rho_{J_{2}K_{2}} \int_{0}^{\infty} vf(v) dv \int_{0}^{\infty} 2\pi b S_{2}(b, J_{2}, v) db$$
(5.3)

La fonction f(v) correspond à la distribution des vitesses de Maxwell-Boltzmann.

Dans le cadre de la théorie ATC, en supposant que les collisions se produisent à la vitesse relative moyenne  $\overline{\upsilon}$ , on peut éviter l'intégrale sur la vitesse. Le coefficient d'élargissement  $\gamma_0$  peut s'écrire :

$$\gamma_{0} = \frac{n_{2}\overline{\nu}}{2\pi c} \sum_{J_{2}K_{2}} \rho_{J_{2}K_{2}} \int_{0}^{\infty} 2\pi b S_{2}(b, J_{2}, \overline{\nu}) db$$
(5.4)

 $\rho_{J_2K_2}$  est le facteur de Boltzmann ou la densité de molécules perturbatrices dans l'état rotationnel  $|J_2K_2\rangle$  avant la collision.

## 3. Fonction d'interruption

#### 3.1 Système moléculaire

Le système étudié est constitué d'un petit nombre de molécules optiquement actives, mélangées à un grand nombre de molécules perturbatrices. Le tout est plongé dans un champ de radiation provenant de la source électromagnétique du spectromètre.

Le potentiel d'interaction V(t) entre ces molécules dépend de plusieurs paramètres :

- Le temps par l'intermédiaire de la distance intermoléculaire r(*t*), qui est fonction du paramètre d'impact *b* et de la vitesse relative de collision *v*,
- Des paramètres moléculaires et en particulier leurs moments multipolaires : moment dipolaire, moment quadripolaire, polarisabilité, etc.

#### **3.2 Fonction d'interruption**

Le modèle ATC, basé sur un développement perturbatif à l'ordre deux, permet d'exprimer la fonction d'interruption *S*(*b*) sous la forme :

$$S(b) = S_0(b) + S_1(b) + S_2(b)$$

## Le terme $S_0(b)$

Ce terme est nul ( $S_0(b) = 0$ ) puisque les éléments de matrice du potentiel constant sont nuls (orthogonalité des fonctions d'onde). On dit qu'il n'y pas d'interaction à l'ordre zéro.

## Le terme $S_1(b)$

Il provient du développement à l'ordre 1 du potentiel intermoléculaire. Ce terme est imaginaire pur et n'intervient que pour le calcul des déplacements de raie. Il peut se mettre sous la forme :

$$S_1(b) = i(S_1^i - S_1^f)$$

Avec

$$S_{1}^{i} = \sum_{M_{i}M_{2}} \frac{\langle J_{i}K_{i}M_{i}; J_{2}K_{2}M_{2} | P | J_{i}K_{i}M_{i}; v_{2}J_{2}K_{2}M_{2} \rangle}{(2J_{i}+1)(2J_{2}+1)}$$
(5.5)

 $S_1^f$  est obtenu en remplaçant *i* par *f*.

#### Le terme $S_2(b)$

Le terme  $S_2(b)$ , d'ordre 2, contribue à l'élargissement des raies. Ce terme est un nombre complexe dont la partie imaginaire provient de la non commutativité de l'Hamiltonien d'interaction V(t) à deux instants différents. Ce terme est imaginaire doit être considéré pour le calcul des déplacements de raies.

La fonction  $S_2(b)$  possède trois contributions [7,8] :

$$S_{2}(b) = S_{2,i}^{outer}(b) + S_{2,f}^{outer}(b) + S_{2}^{middle}(b)$$
(5.6)

Le développement de ces trois termes sera détaillé dans la suite du chapitre pour le cas qui nous concerne, à savoir le cas de NH<sub>3</sub> auto-perturbé.

La fonction  $S_{2,i}^{outer}(b)$  est associée à des collisions inélastiques pour lesquelles l'énergie interne d'au moins une des molécules du système collisionnel change. Suite à ces collisions, les nombres quantiques, associés à ces molécules, changent tout en respectant les règles de
sélection collisionnelles. Ces transitions se produisent entre niveaux rotationnels de chaque niveau vibrationnel de la transition optique. En raison du grand écart d'énergie entre les niveaux vibrationnels, les collisions inélastiques ne peuvent avoir lieu entre ces niveaux.

La fonction  $S_2^{middle}(b)$  est réelle. Elle caractérise les collisions adiabatiques pour lesquelles les énergies internes de la molécule perturbatrice ne changent pas, mais l'orientation du moment angulaire de rotation change. Ce terme, par l'intermédiaire du nombre quantique M, rend compte de toutes les orientations possibles de la molécule active sur l'axe Oz fixé le long du vecteur paramètre d'impact b (cf. *Figure 5.1*).



*Figure 5.1* : Représentation des coordonnées spatiales des partenaires de collision. Les molécules active et perturbatrice sont représentées par leurs moments dipolaires portés respectivement par les vecteurs unitaires  $\vec{e}_1$  et  $\vec{e}_2$ .

La *Figure 5.2* illustre ces deux types de collision :

- Les transitions radiatives, dues au terme S<sub>2</sub><sup>middle</sup>(b), se font entre un état initial *i* et un état final *f*, appartenant chacun à des niveaux vibrationnels différents, ou encore entre les niveaux *i*' et *f*'.
- Les transitions collisionnelles, dues aux termes  $S_{2,i}^{outer}(b)$  et  $S_{2,f}^{outer}(b)$ , s'effectuent entre les niveaux *i* et *i*' ou les niveaux *f* et *f*', sans modification des états vibrationnels.



Figure 5.2 : Représentation schématique des deux types de transitions possibles :

• Transitions radiatives entre les états vibrationnels différents  $i \rightarrow f$  et  $i' \rightarrow f'$ .

• Transitions collisionnelles à l'intérieur de chaque état vibrationnel i  $\leftrightarrow$  i' et  $f \leftrightarrow f'$ .

## 3.3 Procédure de coupure « Cut-Off »

Un des principaux inconvénients du modèle ATC est que la fonction d'interruption S(b) $(S(b) \propto \frac{1}{b^n}, n \in \mathbb{N})$  est une fonction qui diverge pour les petits paramètres d'impact *b*. Le développement à l'ordre 2 constitue donc une bonne approximation pour des grands paramètres d'impacts, mais cesse d'être valable pour les faibles valeurs de *b*.

Afin de pallier cette difficulté, Anderson a proposé une procédure de coupure « Cut-Off » (*Figure 5.3*), qui consiste à fixer S(b) à l'unité pour des paramètres d'impact  $b \le b_0$ , où  $b_0$  est une valeur critique de b:

$$S(b) = 1 \text{ pour } b \le b_0 \tag{5.7}$$



*Figure 5.3* : Illustration de la coupure d'Anderson :  $S(b \le b_0) = 1$ .

#### 3.4 Reformulation de la fonction d'interruption

Afin d'éviter l'indétermination de la fonction d'interruption à des faibles paramètres d'impact, Robert et Bonamy [13] ont proposé un certain nombre d'améliorations à la théorie ATC. Ces améliorations peuvent être résumées en trois points :

- Reformulation de la fonction d'interruption,
- Modélisation du potentiel intermoléculaire,
- Modélisation de la trajectoire de collisions.

La reformulation de la fonction d'interruption consiste en une exponentiation de la fonction d'interruption S(b). En effet, dans le but d'éviter la procédure de Cut-off de la théorie ATC physiquement inacceptable, Robert et Bonamy ont proposé une méthode de calcul de la fonction d'interruption faisant appel au théorème du « Linked-Cluster » [16]. La méthode a permis de mettre la fonction d'interruption sous forme d'une exponentielle des termes de cette fonction, qui assure une dépendance réaliste de S(b) aux faibles paramètres d'impact.

$$S(b) = 1 - \exp\left[-\left(S_{2,i}^{outer}(b) + S_{2,f}^{outer}(b) + S_{2,i}^{middle}(b) + iS_{1}(b)\right)\right]$$
(5.8)

Les termes  $S_{2,i}^{outer}(b)$ ,  $S_{2,f}^{outer}(b)$ ,  $S_2^{middle}(b)$  et  $S_1(b)$  s'écrivent avec les mêmes relations utilisées dans la théorie ATC.

#### 4. Modèles de trajectoires

Dans une approche semi-classique, la description de la trajectoire joue un rôle important et influe de manière significative sur le résultat final des calculs des largeurs de raies. Les calculs des largeurs de raies de NH<sub>3</sub>, abordés dans ce chapitre, seront effectués en utilisant deux modèles de trajectoires :

- Le modèle de trajectoire parabolique de Robert et Bonamy [13].
- Le modèle de trajectoire exacte proposé par Bykov *et al.* [17].

#### 4.1 Modèles de trajectoires paraboliques

#### 4.1.1 Modélisation de trajectoires

A faible distance, et en particulier au voisinage de la distance de plus courte approche, la molécule perturbatrice subit une forte interaction de la part de la molécule active, causant une déviation de sa trajectoire.

Afin de tenir compte de cette déviation, une modélisation plus élaborée de la trajectoire a été proposée par Robert et Bonamy [13], qui ont utilisé un modèle de trajectoire parabolique approchant la trajectoire réelle par une parabole au point de plus courte approche. Cette trajectoire est gouvernée par la partie isotrope du potentiel de Lennard-Jones 6-12 :

$$V_{iso} = 4\varepsilon \left[ \left(\frac{\sigma}{r}\right)^{12} - \left(\frac{\sigma}{r}\right)^{6} \right]$$
(5.9)

Le terme répulsif est en  $r^{-12}$  et peut également être exprimé sous une forme exponentielle du type  $Be^{-br}$ .

Les constantes de Lennard-Jones  $\varepsilon$  et  $\sigma$ , relatives à un couple collisionnel NH<sub>3</sub>-X donné, peuvent être évaluées par les relations :

$$\varepsilon = \sqrt{\varepsilon_1 \varepsilon_2}$$
 et  $\sigma = \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2}$  (5.10)

Où  $\varepsilon_1$  et  $\sigma_1$  sont les paramètres de Lennard-Jones relatifs à NH<sub>3</sub>, alors que  $\varepsilon_2$  et  $\sigma_2$  sont ceux de la molécule perturbatrice X.

Un développement à l'ordre 2 de la distance  $\vec{r}$  entre NH<sub>3</sub> et X, au voisinage de la distance de plus courte approche  $\vec{r}_c$  permet d'écrire :

$$\vec{r} = \vec{r}_c + \vec{v}_c t + \frac{\vec{F}_{iso}(r = r_c)}{2\mu} t^2,$$
(5.11)

Où 
$$\vec{F}_{iso} = -\overline{grad}V_{iso} = -\left(\frac{dV_{iso}}{dr}\right)_{r=r_c}\frac{\vec{r}_c}{r_c}$$

 $\vec{F}_{iso}$  est la force agissant sur la masse réduite  $\mu$  à la distance pour  $r = r_c$ . Elle dérive du potentiel d'interaction isotrope V<sub>iso</sub>. v<sub>c</sub> est la vitesse moyenne de plus courte approche.

Selon la Figure 5.4, on peut écrire :

$$\vec{r}^{2} = \left(\vec{r}_{c} + \frac{\vec{F}_{c}}{2\mu}t^{2}\right)^{2} + \left(v_{c}t\right)^{2}$$
(5.12)



Figure 5.4 : Modèle de la trajectoire parabolique.

$$\vec{r}^2 \approx r_c^2 + \left(v_c^2 + \frac{\vec{r}_c \vec{F}_c}{\mu}\right) t^2 = r_c^2 + v_c^{'2} t^2$$
 avec  $v_c^{'2} = v_c^2 + \frac{\vec{r}_c \vec{F}_c}{\mu}$ 

Où  $v'_c$  est la vitesse relative de collision à l'instant de plus courte approche, sur la trajectoire rectiligne équivalente à la trajectoire parabolique.

Soient r(t) et  $\psi(t)$ , les grandeurs caractérisant cette trajectoire :

$$r(t) = \sqrt{r_c^2 + (v_c t)^2} = r_c \sqrt{1 + (\frac{v_c t}{r_c})^2} , \qquad \psi(t) = Arc \sin\left(\frac{v_c t}{\sqrt{r_c^2 + (v_c t)^2}}\right)$$
(5.13)

#### 4.1.2 Largeur de raie

En négligeant la partie imaginaire de la fonction d'interruption qui ne contribue qu'aux déplacements des raies, et en tenant compte des points relatifs à la trajectoire parabolique, la demi-largeur  $\gamma$  de raie en cm<sup>-1</sup> s'écrit :

$$\gamma = \frac{n_2}{2\pi c} \sum_{J_2 K_2} \rho_{J_2 K_2} \int_0^\infty v f(v) dv \int_{r_{c0}}^\infty 2\pi r_c \left(\frac{v_c}{v}\right)^2 \left\{ 1 - \exp\left[-\left(S_{2,i}^{outer} + S_{2,f}^{outer} + S_2^{middle}\right)\right] \right\} dr_c$$
(5.14)

Dans cette relation,  $r_{c_0}$  est la distance minimale de plus courte approche, v est la vitesse relative des deux partenaires de la collision, et  $v'_c$  est la vitesse relative apparente définie cidessus et prenant en compte l'influence du potentiel isotrope.

On écrit ensuite le potentiel intermoléculaire en fonction des harmoniques sphériques  $Y_{l\lambda}(\theta, \phi)$  [20]. Le développement de la fonction d'interruption, à l'aide de ce potentiel, fait

apparaître des fonctions de résonance. Ces fonctions d'interruption et de résonance sont données dans l'**annexe 5.** 

## 4.2 Modèle de trajectoire exacte

## 4.2.1 Introduction

A des basses températures, mais au-dessus de celle correspondant à la profondeur du puits de potentiel isotrope, les approximations usuelles utilisées dans les approches semi-classiques perdent progressivement leur validité. En particulier, pour des « gros » systèmes, pour lesquels des calculs quantiques complets sont très lourds et prennent beaucoup de temps de calcul, l'amélioration de la description semi-classique est un point d'intérêt.

Buldyreva *et al.* [18] ont montré, dans leur étude du système collisionnel  $N_2$ - $N_2$ , la limitation du modèle semi-classique de Robert et Bonamy [13] aux basses températures, dans la zone voisine du puits de potentiel isotrope.

Pour les trajectoires pilotées par des potentiels isotropes (cas du présent travail), on peut utiliser le modèle de trajectoire exacte proposé, pour la première fois, pour les interactions à longue portée, par Bykov *et al.* [17] pour la détermination des déplacements de raies des molécules H<sub>2</sub>O et CH<sub>4</sub> dans le domaine du visible.

Ce modèle présente une solution exacte de l'équation dynamique du mouvement d'une particule, piégée dans un champ de forces dérivant du potentiel isotrope  $V_{iso}$ . Il permet de prendre en compte l'effet de la déviation de la trajectoire sur les fonctions de résonance relatives aux contributions électrostatiques du potentiel.

#### 4.2.2 Description de la trajectoire

La Figure 5.4 permet d'exprimer le temps t de parcours de la molécule perturbatrice de sa

position initiale  $\vec{r}_{i}(t) = \vec{r}_{c}$  à la position finale  $\vec{r}(t) = \vec{r}_{c} + \vec{v}_{c}t + \frac{\vec{F}_{c}t^{2}}{2\mu}$  [17].

$$t(r) = \int_{r_c}^{r} \frac{dx}{\sqrt{\frac{2}{\mu \left[E - V_{iso}(x)\right]} - \frac{M^2}{\mu^2 x^2}}} + c_1$$
(5.15)

On pose  $E = \frac{1}{2}\mu v^2$  et  $M = \mu bv$  qui correspondent respectivement à l'énergie cinétique et au moment angulaire du système collisionnel équivalent à la masse réduite  $\mu$ .

L'expression de l'angle  $\Psi$  entre les deux vecteurs  $\vec{r}_i(t)$  et  $\vec{r}(t)$  peut alors s'écrire sous la forme :

$$\Psi(\mathbf{r}) = \int_{\mathbf{r}_{c}}^{\mathbf{r}} \frac{\frac{M^{2}}{x^{2}} dx}{\sqrt{\frac{2}{2\mu \left[E - V_{iso}(x)\right]} - \frac{M^{2}}{\mu^{2} x^{2}}}} + c_{2}, \qquad (5.16)$$

Les constantes d'intégrations  $c_1$  et  $c_2$  sont déterminées à partir des conditions initiales :  $r (t = 0) = r_c$  et  $\Psi(t = 0) = 0$  (5.17) Ceci aboutit à :  $c_1 = c_2 = 0$ .

Dans ce modèle de trajectoire exacte, la distance minimale de plus courte approche  $r_{c_0}$  peut être déduite numériquement par [18] :

$$\frac{1}{2}\mu v^{2} = V_{iso}\left(r_{c_{0}}\right) \qquad \Rightarrow \qquad \frac{2V_{iso}\left(r_{c_{0}}\right)}{\mu v^{2}} - 1 = 0$$
(5.18)

On introduit la distance intermoléculaire réduite :  $z = r/r_c$  et on pose  $y = z^2$ ,

On pose aussi : 
$$f(y) = y - 1 + yV_{iso}^{*}(r_{c}\sqrt{y}) + V_{iso}^{*}(r_{c})$$
 et  $A_{1}(y) = \frac{1}{2}\int_{1}^{y} \frac{dy'}{y'^{1/2}[f(y')]^{1/2}}$  (5.19)

$$V_{iso}^* = 2 \frac{V_{iso}}{\mu v^2}$$
 est le potentiel isotrope réduit.

Avec ces changements de variable et ces identités, on peut montrer que le temps *t* et l'angle  $\psi$  peuvent être exprimés sous la forme [18] :

$$t = \frac{r_c A_0(y)}{v} \qquad \text{et} \qquad \psi(r) = \sqrt{1 - V_{iso}^*} A_2(y) \qquad (5.20)$$

Dans le cas du potentiel  $V_{iso}$  de Lennard-Jones 12-6 donné par l'équation (5.9), la fonction f(y) peut s'exprimer sous la forme :

$$f(y) = y - 1 + \lambda \left[ \beta^{12} \left( 1 - y^{-5} \right) - \beta^{6} \left( 1 - y^{-2} \right) \right],$$
(5.21)

Avec 
$$\beta = \frac{\sigma}{r_c}$$
,  $\lambda = \frac{8\varepsilon}{\mu v^2}$  (5.22)

L'étape suivante est l'écriture de la partie anisotrope du potentiel intermoléculaire dans le référentiel du laboratoire en fonction des harmoniques sphériques  $Y_{l\lambda}(\theta, \phi)$  [20]. Le développement de la fonction d'interruption, à l'aide de ce potentiel, fait apparaître des fonctions de résonance  $l_{l/2l}$  f  $(l = l_1 + l_2)$  décrivant le caractère résonnant de la collision.

Cette fonction s'exprime en fonction de la vitesse relative  $v_r$ , de la distance de courte approche  $r_c$ , et d'un paramètre de résonance *k* défini par :

$$k = \frac{r_c}{v} \omega_{if}$$
 avec  $\omega_{if} = \frac{\Delta E}{\hbar}$  (5.23)

Dans cette expression,  $\omega_{if}$  est une fréquence associée à l'écart d'énergie entre les niveaux initial et final de la transition rotationnelle *i* $\rightarrow$ *f* induite par collision.

 $\Delta E$  est associée aux variations d'énergies internes  $\Delta E_1$  de la molécule active (1) et  $\Delta E_2$  de la molécule perturbatrice (2) pendant la collision :

$$\Delta E = \Delta E_1 + \Delta E_2 = B_1 [(J_i + l_1)(J_i + l_1 + 1) - J_i(J_i + 1)] + B_2 [(J_2 + l_2)(J_2 + l_2 + 1) - J_2(J_2 + 1)]$$
(5.24)  
 $B_1, B_2$  et  $l_1, l_2$  sont respectivement les constantes moléculaires et les ordres des harmoniques  
sphériques relatives aux molécules (1) et (2).

En définitive, la fonction de résonance qui intervient dans le calcul des coefficients d'élargissement peut s'écrire [18] :

$${}^{l_{1}l_{2}l} f(k) = \frac{2(2l)!N}{(2l_{1}+1)!(2l_{2}+1)!} \sum_{l+\lambda pair} \frac{(l+\lambda-1)!(l-\lambda-1)!}{(l+\lambda)!(l-\lambda)!}$$

$$\left\{ \int_{1}^{\infty} dz \, \frac{\cos(A_{0}(z)k + \lambda\sqrt{1-V_{iso}^{*}(r_{c})}A_{0}(z))}{z^{\ell}\sqrt{z^{2}-1-z^{2}V_{iso}^{*}(zr_{c}) + V_{iso}^{*}(r_{c})}} \right\}$$
(5.25)

*N* est un terme de normalisation.

Pour réduire le temps de calcul des fonctions de résonances nécessaires pour la détermination des largeurs de raies de NH<sub>3</sub>, on a utilisé l'approximation de Starikov [21]. Cet auteur associe, à chaque type d'interaction moléculaire, un ensemble de fonctions de résonance dépendant des ordres  $l_1$  et  $l_2$  des harmoniques sphériques. Pour les contributions de l'interaction

électrostatique se manifestant dans le système collisionnel auto-perturbé considéré dans ce travail, ces fonctions sont données par :

$$\mathbf{f}^{\text{elec}}(\mathbf{k},\beta,\lambda) = \frac{\mathbf{a}_{1}}{\cosh^{2}(\mathbf{a}_{2}(\mathbf{k}-\mathbf{a}_{3}))} + \frac{\mathbf{a}_{4}}{\cosh^{2}(\mathbf{a}_{5}(\mathbf{k}-\mathbf{a}_{6}))},$$
(5.26)

Les paramètres  $a_n$  sont calculés à l'aide de la formule suivante [21]:

$$a_{n} = \frac{\left[a_{n1} + a_{n2}\lambda(\beta^{12} - \beta^{6})\right]}{\left[1 + a_{n3}\lambda(5\beta^{12} - 2\beta^{6})\right]},$$
(5.27)

Notons que le paramètre  $\lambda$  caractérise la dépendance en température des fonctions de résonances. Les paramètres  $a_{nk}$  sont obtenus par la méthode des moindres carrés non-linéaire des expressions originales des fonctions de résonances, définies par l'équation (5.25). Ces paramètres sont issus de la référence [21], et sont listés dans l'Annexe 6 en fonction des valeurs des ordres  $l_1$  et  $l_2$  des harmoniques sphériques, suivant le type d'interaction considéré. Plus de détails sur ces interactions et les valeurs de  $l_1$  et  $l_2$  correspondantes seront donnés dans la suite de ce chapitre.

## 5. Potentiel intermoléculaire

#### 5.1 Formulation générale

Pour rendre compte des élargissements de raies dans un système collisionnel, le potentiel intermoléculaire doit être modélisé avec précision, en tenant compte de toutes les contributions de toutes les interactions moléculaires. Ce potentiel peut s'écrire comme la somme de deux contributions :

$$V(t) = V_{iso}(t) + V_{aniso}(t)$$
(5.28)

La partie isotrope  $V_{iso}$  (Eq. (5.9)) ne dépend que de la distance séparant les centres de masse des molécules active et perturbatrice, et correspond à la moyenne du potentiel total sur toutes les orientations possibles.

La partie anisotrope  $V_{aniso}$  dépend de la distance intermoléculaire et aussi des orientations relatives des molécules partenaires de la collision. En général, elle se décompose en une

somme de termes caractérisant les interactions électrostatiques multipolaires, d'induction, dispersion et d'échange. Une présentation générale est proposée dans les Refs. [22,23] :

$$V_{anis} = V_{\acute{e}lec} + V_{ind} + V_{disp} + V_{\acute{e}ch}$$
(5.29)

Dans cette équation :

- V<sub>élec</sub> est le terme électrostatique résultant de l'interaction entre moments électriques permanents : dipôle, quadripôle...etc. Ce terme peut être attractif ou répulsif selon l'orientation relative des molécules partenaires du système collisionnel.
- V<sub>ind</sub> est le potentiel d'induction qui résulte de l'interaction entre des moments permanents d'une molécule avec les moments induits par polarisation dans l'autre molécule. L'effet d'induction rend compte de la déformation du nuage électronique de l'une des molécules, sous l'action des moments permanents de l'autre.
- V<sub>disp</sub> est le potentiel de dispersion correspondant à l'interaction entre les moments instantanés et les moments induits. Il résulte de la polarisabilité électronique mutuelle des partenaires de l'interaction. Ce terme est attractif et son origine est purement quantique.
- V<sub>éch</sub> est le potentiel d'échange. Il résulte des recouvrements des nuages électroniques. C'est une interaction à courte distance intermoléculaire. Il en résulte des forces de répulsion dès que les orbitales moléculaires tendent à s'interpénétrer. En combinant la contribution répulsive avec les termes d'attraction, le potentiel résultant possède un minimum. Une des représentations très connue de ce potentiel est le potentiel de Lennard-Jones (Eq. 5.9).

## 5.2 Potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub>

Dans ce travail, pour prédire les coefficients d'élargissement de raies de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, nous avons opté pour le potentiel de Leavitt. Ce potentiel s'écrit en fonction des éléments de matrices de rotation de Wigner et des paramètres moléculaires généralisés, tels que les moments multipolaires permanents et les polarisabilités généralisées [14].

En raison des grandes valeurs de moment dipolaire et quadripolaire de  $NH_3$ , la contribution électrostatique du potentiel intermoléculaire domine largement par rapport aux contributions d'induction et de dispersion. Ainsi, on peut négliger les termes  $V_{ind}$ ,  $V_{disp}$  et  $V_{éch}$  de l'équation (5.29).

Cette contribution est suffisante pour prédire les valeurs expérimentales des coefficients d'élargissement de raies qui ont fait l'objet du chapitre 3.

Le potentiel intermoléculaire de NH<sub>3</sub> auto-perturbé peut alors se mettre sous la forme suivante :

$$V_{aniso} = V_{\mu_1\mu_2} + V_{\mu_1\mathcal{Q}_2} + V_{\mathcal{Q}_1\mu_2} + V_{\mathcal{Q}_2\mathcal{Q}_2}$$
(5.30)

Les grandeurs  $\mu_1$ ,  $\mu_2$ ,  $Q_1$  et  $Q_2$  représentent respectivement les moments dipolaires et quadripolaires des molécules active 1 et perturbatrice 2. En ommettant les dépendances angulaires qui seront détaillées dans la suite en termes d'harmoniques sphériques, les contributions électrostatiques peuvent se mettre sous la forme :

$$V_{\mu_1\mu_2} \cong \frac{\mu_1\mu_2}{r^3} \qquad ; \qquad V_{\mu_1\mathcal{Q}_2} \cong \frac{3}{2} \frac{\mu_1\mathcal{Q}_2}{r^4} \qquad ; \qquad V_{\mathcal{Q}_1\mathcal{Q}_2} \cong \frac{3}{4} \frac{\mathcal{Q}_1\mathcal{Q}_2}{r^5} \tag{5.31}$$

Dans le référentiel des axes moléculaires, le formalisme de Leavitt, basé sur la méthode de perturbation au second ordre et sur la méthode du tenseur irréductible, permet d'écrire ce potentiel sous la forme [14] :

$$V_{\acute{e}lect} = \sum_{l_1 l_2 \lambda_1 \lambda_2} (-1)^{l_2} \binom{2l_1 + 2l_2}{2l_1}^{l_1 2} \mathcal{Q}_{l_1 \lambda_1}^{(1)} \mathcal{Q}_{l_2 \lambda_2}^{(2)} \left\langle l_1(\lambda_1) l_2(\lambda_2) \right| l_1 + l_2(\lambda_1 + \lambda_2) \left\langle \frac{C_{l_1 + l_2, \lambda_1 + \lambda_2}^+(r)}{r^{l_1 + l_2 + 1}} \right\rangle$$
(5.32)

- r est la distance séparant les centres des masses des deux molécules,
- $\binom{2l_1 + 2l_2}{2l_1}$  est un coefficient binomial avec  $\binom{a}{b} = \frac{a!}{b!(a-b)!}$ ,
- $Q_{l_1\mu_1}^{(1)}$  et  $Q_{l_2\mu_2}^{(2)}$  sont les opérateurs moment multipolaire donnés respectivement par :  $Q_{l_1\mu_1}^{(1)} = \sum_i e Z_i r_i^{l_1} C_{l_1m_1}(\vec{r_i}); \quad Q_{l_2\mu_2}^{(2)} = e \sum_i Z_i r_i^{l_2} C_{l_2\lambda_2}(\vec{r_i})$ (5.33)

 $Z_i$ e représente les charges des constituants de la molécule et  $r_i$  sont les positions de ces constituants.

- $C_{l\lambda} = \left(\frac{4\pi}{2l+1}\right)^{1/2} Y_{l\lambda}(\theta, \varphi)$  est un tenseur sphérique irréductible,
- $\langle l_1(\lambda_1)l_2(\lambda_2)|l(\lambda)\rangle$  est un coefficient de Clebsch-Gordon.

Les noms et les symboles des premiers opérateurs multipolaires qui apparaissent dans l'expression du potentiel sont donnés dans le tableau suivant :

μ : Dipôle	Q : Quadripôle	Ω: Octupôle	φ: Hexadécapôle
$l_1 = 1$	$l_1 = 2$	$l_1 = 3$	$l_1 = 4$

L'énergie électrostatique peut contenir :

- un terme dipôle-dipôle pour lequel on a :  $l_1 = 1$  et  $l_2 = 1$ . Le terme  $\frac{1}{r^{l_1+l_2+1}}$  se réduit à  $\frac{1}{r^3}$ ,
- un terme dipôle-quadripôle pour lequel on a :  $l_1 = 1$  et  $l_2 = 2$ . Le terme  $\frac{1}{r^{l_1+l_2+1}}$  se réduit à
  - $\frac{1}{r^4}$ ,
- les interactions quadripôle-quadripôle et dipôle-octupôle pour lesquelles on a respectivement  $(l_1 = 2 \text{ et } l_2 = 2)$  et  $(l_1 = 1 \text{ et } l_2 = 3)$ , le terme  $\frac{1}{r^{l_1+l_2+1}}$  se réduit à  $\frac{1}{r^5}$ .

Dans le référentiel du laboratoire, ce potentiel peut se mettre sous la forme [14] :

$$V_{elect} = \sum_{\substack{l_1l_2\lambda_1\lambda_2\\\mu_1,\mu_2\\\mu_1,\mu_2}} (-1)^{l_2} {2l_1 \choose 2l_1}^{1/2} (-1)^{\lambda_1+\lambda_2-\mu_1-\mu_2} D_{-\lambda_1,-\mu_1}^{l_1}(1) D_{-\lambda_2,-\mu_2}^{l_2}(2) q_{l_1\mu_1}^{(1)} q_{l_2\mu_2}^{(2)} \frac{C_{l_1+l_2,\lambda_1+\lambda_2}^{+}(r)}{r^{l_1+l_2+1}}$$

$$\langle l_1(\lambda_1)l_2(\lambda_2) | l_1 + l_2(\lambda_1 + \lambda_2) \rangle$$
(5.34)

- $q_{l_1\mu_1}^{(1)} = \langle 0 | Q_{l_1\mu_1}^{(1)} | 0 \rangle$  et  $q_{l_2\mu_2}^{(2)} = \langle 0 | Q_{l_2\mu_2}^{(2)} | 0 \rangle$  sont les éléments de matrice des moments multipolaires des molécules 1 et 2 dans leurs états fondamentaux.
- $D_{-\lambda_1-\mu_1}^{l_1}$  et  $D_{-\lambda_2-\mu_2}^{l_2}$  sont les éléments de matrice de rotation de Wigner d'ordre  $l_i$  faisant passer du repère des axes principaux d'inertie de la molécule *i* au repère du laboratoire.

#### 6. Fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>

#### 6.1 Introduction

Les premiers travaux sur le développement de la fonction d'interruption de NH<sub>3</sub>, dans le cadre du formalisme semi-classique tenant compte de l'effet d'inversion, ont été effectués par Bonamy *et al.* dans les Refs. [24,25] pour les systèmes collisionnels NH<sub>3</sub>-gaz rares.

Ce sujet a été ensuite repris dans le cadre de la thèse de M. Dhib [26] qui a porté sur l'étude théorique des coefficients d'élargissement collisionnel de NH<sub>3</sub> perturbé par des molécules linéaires comme O<sub>2</sub>, H<sub>2</sub>, N<sub>2</sub> et CO<sub>2</sub>, et par des gaz rares tels que He et Ar. Les résultats ont été

analysés et comparés avec des résultats expérimentaux obtenus par spectroscopie FTIR à haute résolution.

Le développement de la fonction d'interruption effectué ci-dessous a également fait l'objet de la thèse de S. Nouri [27] qui a porté sur les effets collisionnels dans le spectre d'absorption infrarouge de  $NH_3$  auto-perturbé et perturbé par  $O_2$ ,  $H_2$  et  $N_2$  à température ambiante et à basse température.

## 6.2 Etats rotationnels de NH<sub>3</sub>

Cette molécule est caractérisée par quatre nombres quantiques J, K, M et  $\varepsilon$ . Le nombre quantique  $\varepsilon$  traduit la symétrie des fonctions d'onde par rapport au mouvement d'inversion.

$$\varepsilon = \begin{cases} 0 \quad pour \quad K = 0 \\ \pm 1 \quad pour \quad K \neq 0 \end{cases}$$

Les états rotationnels de cette molécule peuvent s'exprimer sous la forme [28] :

$$\left| JKM\varepsilon \right\rangle = N_{\varepsilon} \left[ \left| JKM \right\rangle + \varepsilon \left| J - KM \right\rangle \right]$$
(5.35)

Avec :

- 
$$N_{\varepsilon} = 1$$
 pour  $K = 0$  et  $\varepsilon = 0$ 

-  $N_{\varepsilon} = 1/\sqrt{2}$  pour  $K \neq 0$  et  $\varepsilon = \pm 1$ 

## 6.3 Fonction d'interruption

Dans le cas de l'interaction entre deux molécules de type toupie symétrique avec inversion (cas de notre travail), la fonction d'interruption peut être déduite de la Réf. [29] en calculant les éléments de matrice du potentiel intermoléculaire *P*, défini par :

$$P = \frac{1}{\hbar} \int_{-\infty}^{+\infty} \exp\left(i\frac{H_0}{\hbar}t\right) V(t) \exp\left(-i\frac{H_0}{\hbar}t\right) dt$$
(5.36)

Puis, en introduisant le nombre quantique  $\varepsilon$  dans les expressions des fonctions d'interruption  $S_2^{outer}(b)$  et  $S_2^{middle}(b)$  de la Réf. [29], on obtient :

$$S_{2}(b)^{outer} = \frac{1}{2} \sum_{M_{i}M_{2}} \frac{\left\langle J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i}; J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \middle| P^{2} \middle| J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i}; J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \right\rangle}{(2J_{i}+1)(2J_{2}+1)} + terme \ (i \to f)$$
(5.37)

$$S_{2}(b)^{middle} = -\sum_{\substack{M_{i}M_{i} \\ M_{f}M_{f}' \\ M_{2}M_{2}'}} \sum_{\substack{J_{2}K_{2} \\ M}} \left[ \frac{C(J_{f}1J_{i};M_{f}MM_{i})C(J_{f}1J_{i};M_{f}'MM_{i}')}{(2J_{i}+1)(2J_{2}+1)} \times \left\langle J_{f}K_{f}M_{f}\varepsilon_{f};J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} |P|J_{f}K_{f}M_{f}'\varepsilon_{f};J_{2}'K_{2}'M_{2}'\right\rangle \right]$$
(5.38)

Le potentiel intermoléculaire peut être développé sur la base des fonctions propres des toupies symétriques  $\Psi(lk\lambda)$  [29].

$$P = \sum_{\substack{l_1k_1\lambda_1\\l_2k_2\lambda_2}} a_{l_2k_2\lambda_2}^{l_1k_1\lambda_1} \left\{ \frac{1}{1+\delta_{k_10}} \Big[ \Psi(l_1k_1\lambda_1) + (-1)^{k_1}\Psi(l_1-k_1\lambda_1) \Big] \times \\ \frac{1}{1+\delta_{k_20}} \Big[ \Psi(l_2k_2\lambda_2) + (-1)^{k_2}\Psi(l_2-k_2\lambda_2) \Big] \right\}$$
(5.39)

La contribution radiale du potentiel se trouve dans le terme  $a_{l_2k_2\lambda_2}^{l_1k_1\lambda_1}$  qui dépend de la trajectoire relative des deux molécules en interaction.

On pose 
$$|I\rangle = |J_i K_i M_i \varepsilon_i; J_2 K_2 M_2 \varepsilon_2\rangle$$
 et  $|F\rangle = |J_i K_i M_i \varepsilon_i; J_2 K_2 M_2 \varepsilon_2\rangle$ 

Un élément de matrice de *P* dans la base des fonctions propres  $|JKM\varepsilon\rangle$  de NH<sub>3</sub> peut s'écrire :

$$\begin{split} |P|F\rangle &= \left\langle J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i}; J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \left| P \right| J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i}; J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \right\rangle \\ &= \sum_{\substack{l_{i}k_{i}\lambda_{i}\\l_{2}k_{2}\lambda_{2}}} \left[ a_{l_{2}k_{2}\lambda_{2}}^{l_{i}k_{i}\lambda_{i}} \frac{1}{1+\delta_{k_{1}0}} \left\langle J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i} \right| \left[ \Psi(l_{1}k_{1}\lambda_{1}) + (-1)^{k_{1}}\Psi(l_{1}-k_{1}\lambda_{1}) \right] \left| J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i} \right\rangle \right] \right] \\ &= \sum_{\substack{l_{i}k_{i}\lambda_{i}\\l_{2}k_{2}\lambda_{2}}} \left[ \frac{1}{1+\delta_{k_{2}0}} \left\langle J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \right| \left[ \left[ \Psi(l_{2}k_{2}\lambda_{2}) + (-1)^{k_{2}}\Psi(l_{2}-k_{2}\lambda_{2}) \right] \right] \left| J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \right\rangle \right] \right] \end{split}$$

On peut aussi poser :

$$P_{1} = \frac{1}{1 + \delta_{k_{1}0}} \left\langle J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i} \middle| \left[ \Psi(l_{1}k_{1}\lambda_{1}) + (-1)^{k_{1}}\Psi(l_{1} - k_{1}\lambda_{1}) \right] \middle| J_{i}K_{i}M_{i}\varepsilon_{i} \right\rangle$$

et

 $\langle I$ 

$$P_{2} = \frac{1}{1 + \delta_{k_{2}0}} \left\langle J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2} \right| \left[ \left[ \Psi(l_{2}k_{2}\lambda_{2}) + (-1)^{k_{2}}\Psi(l_{2} - k_{2}\lambda_{2}) \right] \right] \left| J_{2}K_{2}M_{2}\varepsilon_{2}' \right\rangle$$

On en vient à :  $\langle I | P | F \rangle = \sum_{\substack{l_1 k_1 \lambda_1 \\ l_2 k_2 \lambda_2}} a_{l_2 k_2 \lambda_2}^{l_1 k_1 \lambda_1} P_1 P_2$  (5.40)

D'autre part, on a :

$$\langle JKM\varepsilon|\Psi(lk\lambda)|J'K'M'\varepsilon'\rangle = N_{\varepsilon}N_{\varepsilon'} \begin{bmatrix} \langle JKM|\Psi(lk\lambda)|J'K'M'\rangle + \varepsilon\langle J-KM|\Psi(lk\lambda)|J'K'M'\rangle + \\ \varepsilon'\langle JKM|\Psi(lk\lambda)|J'-K'M'\rangle + \varepsilon\varepsilon'\langle J-KM|\Psi(lk\lambda)|J'-K'M'\rangle \end{bmatrix}$$

$$(5.41)$$

Avec :

$$\left\langle JKM \left| \Psi(lk\lambda) \right| J'K'M' \right\rangle = \frac{1}{2\pi} \left[ \frac{(2l+1)(2J'+1)}{2(2J+1)} \right]^{1/2} C(J'lJ;K'lK) C(J'lJ;M'\lambda M) \delta_{K'+k,K} \delta_{M'+\lambda,M}$$
(5.42)

On utilise aussi la propriété suivante des coefficients de Clebsch-Gordan :

$$C(J'lJ;K'lK) = (-1)^{J'-J+l} \left[\frac{2J+1}{2J'+1}\right]^{1/2} C(JlJ';K-lK')$$
(5.43)

En utilisant ces deux équations, on aboutit à l'expression de  $P_1$ :

$$P_{1} = \frac{N_{\varepsilon_{i}}N_{\varepsilon_{i}}}{2\pi} \frac{1}{1+\delta_{k_{1}0}} \sqrt{\frac{2l_{1}+1}{2}} \left\langle J_{i}l_{1}M_{i}\lambda_{1} \left| J_{i}M_{i} \right\rangle \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i} - k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i} - k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i} - k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i} - k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{J_{i}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \left\{ \begin{pmatrix} (-1)^{J_{i}^{'}-l_{1}+k_{1}} \left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} \right| J_{i}^{'}K_{i}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'} \right$$

$$=\frac{N_{\varepsilon_{i}}N_{\varepsilon_{i}^{'}}}{2\pi}\frac{1}{1+\delta_{k_{1}0}}\sqrt{\frac{2l_{1}+1}{2}}\left\langle J_{i}^{'}l_{1}M_{i}^{'}\lambda_{1}\left|J_{i}M_{i}\right\rangle \begin{cases} (-1)^{J_{i}^{'}-J_{i}+k_{1}}+\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}}\left\langle J_{i}l_{1}K_{i}-k_{1}\left|J_{i}^{'}K_{i}^{'}\right\rangle + \right\rangle \\ (-1)^{J_{i}^{'}-J_{i}}+\varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}+k_{1}}\left\langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1}\left|J_{i}^{'}K_{i}^{'}\right\rangle \end{cases} \end{cases}$$

$$(5.44)$$

Les mêmes étapes de calcul permettent d'aboutir à l'expression suivante de  $P_2$ :

$$P_{2} = \frac{N_{\varepsilon_{2}}N_{\varepsilon_{2}^{'}}}{2\pi} \frac{1}{1+\delta_{k_{2}0}} \sqrt{\frac{2l_{2}+1}{2}} \left\langle J_{2}^{'}l_{2}M_{2}^{'}\lambda_{2} \left| J_{2}M_{2} \right\rangle \times \left\{ \begin{cases} (-1)^{J_{2}^{'}-l_{2}+k_{2}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}+k_{2}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2}k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2}k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ N_{\varepsilon_{2}}N_{\varepsilon_{2}^{'}} \frac{1}{2\pi} \frac{1}{1+\delta_{k_{2}0}} \sqrt{\frac{2l_{2}+1}{2}} \left\langle J_{2}^{'}l_{2}M_{2}^{'}\lambda_{2} \right| J_{2}M_{2}^{'}\lambda_{2} \right| J_{2}M_{2}^{'} \right\rangle \left\{ \begin{cases} (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle + \left\{ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}^{'}+k_{2}} \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} \right| J_{2}^{'}K_{2}^{'} \right\rangle \right\}$$

En introduisant les expressions de  $P_1$  et  $P_2$  dans l'équation (5.40), on obtient :

$$\langle I | P | F \rangle = \sum_{\substack{l_{1}k_{1}\lambda_{1} \\ l_{2}k_{2}\lambda_{2}}} a_{l_{2}k_{2}\lambda_{2}}^{l_{1}k_{1}\lambda_{1}} | J_{i}M_{i} \rangle \langle J_{2}l_{2}M_{2}M_{2}\lambda_{2} | J_{2}M_{2} \rangle \times \\ \begin{cases} \langle I | P | F \rangle = \sum_{\substack{l_{1}k_{1}\lambda_{1} \\ l_{2}k_{2}\lambda_{2}}} a_{l_{2}k_{2}\lambda_{2}}^{l_{1}k_{1}\lambda_{1}} | J_{i}M_{i} \rangle \langle J_{2}l_{2}M_{2}M_{2}\lambda_{2} | J_{2}M_{2} \rangle \times \\ \begin{cases} (-1)^{J_{i}^{'}-J_{i}+k_{1}} + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}} \langle J_{i}l_{1}K_{i} - k_{1} | J_{i}^{'}K_{i}^{'} \rangle + \\ (-1)^{J_{i}^{'}-J_{i}} + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-1)^{l_{1}+k_{1}} \langle J_{i}l_{1}K_{i}k_{1} | J_{i}^{'}K_{i}^{'} \rangle \end{cases} \\ \end{cases} \\ \begin{cases} (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}+k_{2}} \langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2} | J_{2}^{'}K_{2}^{'} \rangle + \\ (-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{l_{2}+k_{2}} \langle J_{2}l_{2}K_{2}k_{2} | J_{2}^{'}K_{2}^{'} \rangle \end{cases} \end{cases} \end{cases}$$
 (5.46)

Or les fonctions d'interruption recherchées sont proportionnelles aux élements de matrice du carré de l'opérateur *P* qui s'écrivent :

$$I = \sum_{\substack{J_1'K_1'\\J_2'K_2'\\\kappa_i\mathcal{E}_2}} \left| \left\langle I \right| P^2 \left| F \right\rangle \right| = \sum_{\substack{J_1'K_1'\\J_2'K_2'\\K_1'M_2'\\\varepsilon_i\mathcal{E}_2}} \left\langle J_i K_i M_i \mathcal{E}_i; J_2 K_2 M_2 \mathcal{E}_2 \right| P^2 \left| J_i' K_i' M_i' \mathcal{E}_i; J_2' K_2' M_2' \mathcal{E}_2' \right\rangle$$

$$(5.47)$$

En utilisant les équations précédentes, et compte tenu de l'herméticité de l'opérateur *P*, on arrive à :

$$I = \sum_{\substack{j,k_{i} \\ j,k_{i} \\ k_{i} \\$$

On peut identifier de la manière suivante :

$$\begin{cases} M'_i + \lambda_1 = M_i \\ M'_i + \lambda'_i = M_i \end{cases} \implies \lambda_1 = \lambda'_i \qquad ; \qquad \begin{cases} M'_2 + \lambda_2 = M_2 \\ M'_2 + \lambda'_2 = M_2 \end{cases} \implies \lambda_2 = \lambda'_2 \\ \end{cases}$$
$$\begin{cases} K_i - k_i = K'_i \\ K_i - k'_i = K'_i \end{cases} \implies k_1 = k'_i \qquad ; \qquad \begin{cases} K_2 - k_2 = K'_2 \\ K_2 - k'_2 = K'_2 \end{cases} \implies k_2 = k'_2 \end{cases}$$

$$\sum_{M_{i}M_{i}} \langle J_{i}^{i}l_{1}M_{i}^{\prime}\lambda_{1} | J_{i}M_{i} \rangle \langle J_{i}^{\prime}l_{1}^{\prime}M_{1}^{\prime}\lambda_{1}^{\prime} | J_{i}M_{i} \rangle = \frac{2J_{i}+1}{2l_{1}^{\prime}+1}\delta_{l_{i}l_{1}}$$
(5.49)

$$\sum_{M_2M_2} \left\langle J_2' l_2 M_2 \lambda_2 \left| J_2 M_2 \right\rangle \left\langle J_2' l_2' M_2' \lambda_2' \right| J_2 M_2 \right\rangle = \frac{2J_2 + 1}{2l_2' + 1} \delta_{l_2 l_2}$$
(5.50)

Ces relations permettent d'aboutir à l'expression de la fonction d'interruption qui s'écrit :

$$S_{2i}^{outer} = \frac{1}{128} \sum_{\substack{j_1j_2\\K_1K_2\\E_i\varepsilon_2}} \sum_{\substack{l_kl,k_l\\E_i\varepsilon_2}} \left[ \frac{\left(N_{\varepsilon_i}N_{\varepsilon_i}N_{\varepsilon_2}N_{\varepsilon_2}\right)^2}{\left(1+\delta_{k_10}\right)^2 \left(1+\delta_{k_20}\right)^2} \left| a_{l_2k_2\lambda_2}^{l_kl,k_l} \right|^2 \left\{ \begin{bmatrix} (-1)^{J_i'-J_i} + \varepsilon_i\varepsilon_i'(-1)^{l_1} \right] \left\langle J_il_1K_i - k_1 \left| J_i'K_i' \right\rangle + \right\}^2 \right\} \\ \left[ (-1)^{J_i'-J_i+k_1} + \varepsilon_i\varepsilon_i'(-1)^{l_1} \right] \left\langle J_2l_2K_2k_2 \left| J_2'K_2' \right\rangle + \right\}^2 \\ \left\{ \begin{bmatrix} (-1)^{J_2'-J_2} + \varepsilon_2\varepsilon_2'(-1)^{l_2+k_2} \right] \left\langle J_2l_2K_2k_2 \left| J_2'K_2' \right\rangle + \right\}^2 \right\} \\ \left[ (-1)^{J_2'-J_2} + \varepsilon_2\varepsilon_2'(-1)^{l_2} \right] \left\langle J_2l_2K_2 - k_2 \left| J_2'K_2' \right\rangle + \right\}^2 \right\} \\ \left[ (5.51) \right] (5.51)$$

Le développement des carrés des accolades permet d'aboutir à l'expression finale de  $S_{2i}^{outer}$ :

$$S_{2i}^{outer} = \frac{1}{128} \sum_{\substack{j_1j_2'\\ K_1K_2}} \sum_{\substack{l_1k_1k_1\\ k_1K_2}\\ \epsilon_i\epsilon_2}} \sum_{\substack{l_1k_1k_1\\ k_1K_2}} \left[ \left[ 1 + \varepsilon_i \varepsilon_i'(-1)^{J_i' - J_i + l_i + k_1} \right]^2 \left[ 1 + \varepsilon_2 \varepsilon_2'(-1)^{J_2' - J_2 + k_2 + l_2} \right]^2 \right] \\ \left\{ \left\langle J_i l_1 K_i k_1 \left| J_i' K_i' \right\rangle^2 + \left\langle J_i l_1 K_i - k_1 \left| J_i' K_i' \right\rangle^2 + 2\delta_{k_10} \left\langle J_i l_1 K_i k_1 \left| J_i' K_i' \right\rangle + \left\langle J_i l_1 K_i - k_1 \left| J_i' K_i' \right\rangle^2 \right\rangle \right\} \\ \left\{ \left\langle J_2 l_2 K_2 k_2 \left| J_2' K_2' \right\rangle^2 + \left\langle J_2 l_2 K_2 - k_2 \left| J_2' K_2' \right\rangle^2 + 2\delta_{k_20} \left\langle J_2 l_2 K_2 k_2 \left| J_2' K_2' \right\rangle \right\rangle \right\} \right\} \right\}$$

$$(5.52)$$

Le terme  $S_{2,f}^{outer}$  relatif à l'état final de la transition optique s'obtient en remplaçant *i* par *f* dans l'expression de  $S_{2i}^{outer}$ .

La même procédure de calcul donne la contribution  $S_2^{middle}$  à la fonction d'interruption. On obtient :

$$S_{2}^{middle} = \frac{1}{16\pi^{4}} \sum_{\substack{l_{k}k_{i}\lambda_{1}\\ l_{2}k_{2}\lambda_{2}c_{2}}} \sum_{j,j,k'_{2}}^{j} \frac{\left(1 + (-1)^{l_{1}+k_{1}}\right)\left(1 + (-1)^{l_{1}+k_{1}}\right)\left(1 + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}+l_{2}}\right)}{\left(1 + \delta_{k_{2}0}\right)^{2}\left(1 + \delta_{k_{1}0}\right)\left(1 + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+k_{2}+l_{2}}\right)}{W\left(J_{i}J_{f}J_{i}J_{f}^{'};ll_{1}\right)\left\langle J_{f}l_{i}K_{f}k_{1}\right|J_{f}K_{f}\right\rangle} \\ \left[\left\langle J_{2}l_{2}K_{2}k_{2}\left|J_{2}^{'}K_{2}^{'}\right\rangle^{2} + \left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2}\right|J_{2}^{'}K_{2}^{'}\right\rangle^{2} + 2\delta_{k_{2}0}\left\langle J_{2}l_{2}K_{2}k_{2}\right|J_{2}^{'}K_{2}^{'}\right\rangle\left\langle J_{2}l_{2}K_{2} - k_{2}\left|J_{2}^{'}K_{2}^{'}\right\rangle^{2}\right]$$

(5.53)

 $\langle J_i l_1 K_i k_i | J_i K_i \rangle$  est un coefficient de Clebsch-Gordon.  $W(J_i J_f J_i J_f; l_1)$  est un coefficient de Racah.

Ces coefficients ont été calculés numériquement en utilisant les formules de Racah présentées en Annexe 7 [22].

Puisque les transitions collisionnelles entre les états rotationnels de NH<sub>3</sub> sont régies par la régle de sélection  $\Delta K = 0$  pour lesquelles on a  $k_1 = k'_1 = 0$  [25,30-32], les expressions précédentes deviennent :

$$S_{2,i}^{outer} = \frac{1}{128} \sum_{\substack{j_1,j_2\\K_1K_2\\E_i E_2}} \sum_{\substack{l_i\lambda_i\\k_i K_2\\k_i K_2\\k_i K_2}} \frac{\left|a_{l_2\lambda_2}^{l_1\lambda_1}\right|^2 \left(N_{\varepsilon_i} N_{\varepsilon_i} N_{\varepsilon_2} N_{\varepsilon_2} \right)^2 \left[1 + \varepsilon_i \varepsilon_i^{\cdot} (-1)^{J_i^{-} J_i + l_1}\right]^2 \left[1 + \varepsilon_2 \varepsilon_2^{\cdot} (-1)^{J_2^{-} J_2 + l_2}\right]^2$$

$$S_{2}^{middle} = \frac{1}{64\pi^4} \sum_{\substack{l_i\lambda_1\\l_2\lambda_2 E_2}} \sum_{\substack{J_1\lambda_2\\k_i K_2}} \frac{a_{l_2\lambda_2}^{l_1\lambda_1} a_{l_2^{-}\lambda_2}^{l_1-\lambda_1} N_{\varepsilon_i}^2 N_{\varepsilon_2}^2 N_{\varepsilon_2}^2 (-1)^{J_i^{+} J_f^{+} + l_i + \lambda_i} \left(1 + (-1)^{l_1}\right)^2 \left(1 + \varepsilon_2 \varepsilon_2^{\cdot} (-1)^{J_2^{-} - J_2 + l_2}\right)$$

$$(5.54)$$

Les termes  $a_{l_2\lambda_2}^{l_1\lambda_1}$ , figurant dans les relations précédentes, peuvent être évalués à l'aide d'intégrales qui tiennent compte de la trajectoire de la molécule par l'intermédiaire de la distance intermoléculaire r(t):

$$a_{l_2\lambda_2}^{l_{\lambda_1}} = \frac{1}{\hbar} \int_{-\infty}^{+\infty} C(r(t), l_1, l_2) \exp\left(ik \frac{v_c}{r_c} t\right) dt$$
(5.56)

Où  $r_c$  et  $v'_c$  sont la distance et la vitesse relative de plus courte approche.

Les expressions de ces intégrales sont proportionnelles aux fonctions de résonance. Pour le modèle d'une trajectoire parabolique, ces fonctions ont été calculées à l'aide des fonctions de Bessel de premier et de second ordre, données dans l'article de Robert et Bonamy [13]. Pour le modèle de trajectoire exacte, ces fonctions sont calculées à l'aide des formules de Starikov, données dans le paragraphe (4.2.2). Les paramètres qui interviennent dans ces formules sont répertoriés dans l'Annexe 6 pour les contributions électrostatiques du potentiel intermoléculaire : dipôle–dipôle ( $l_1, l_2$ ) = (1,1), dipôle–quadripôle ( $l_1, l_2$ ) = (1,2) et quadripôle–quadripôle ( $l_1, l_2$ ) = (2,2).

## 6.4 Nouveaux termes dans les fonctions d'interruption

Les équations précédentes des fonctions d'interruptions montrent que la prise en compte de l'inversion de NH<sub>3</sub> introduit des nouveaux termes dans les fonctions d'interruption  $S_{2,i}^{outer}(b)$ ,  $S_{2,f}^{outer}(b)$  et  $S_{2}^{middle}(b)$ .

- Le terme  $\left(1 + \varepsilon_i \varepsilon_i^{(-1)^{l_1 + J_i^{(-J_i)}}}\right) \left(1 + \varepsilon_2 \varepsilon_2^{(-1)^{J_2^{(-J_2+l_2)}}}\right)$  dans  $S_{2,i}^{outer}(b)$  et  $S_{2,f}^{outer}(b)$ .
- Le terme  $(1+(-1)^{l_1})^2 (1+\varepsilon_2 \varepsilon_2^{\prime} (-1)^{J_2^{\prime}-J_2+l_2})$  dans  $S_2^{middle}(b)$ .

Notons que ce dernier terme annule  ${}^{1,l_2}S_2^{middle}(b)$  et  ${}^{3,l_2}S_2^{middle}(b)$ ; en effet  $(1+(-1)^{l_1})=0$  pour  $l_1=1$  et  $l_1=3$ . Signalons que  ${}^{l_1,l_2}S_2^{middle}(b) \neq 0$  pour une toupie symétrique sans inversion, quelle que soit l'interaction considérée.

Notons aussi que les termes  $S_{2,i}^{outer}(b)$ ,  $S_{2,f}^{outer}(b)$  et  $S_{2}^{middle}(b)$  peuvent s'écrire sous une forme plus compacte :

$$S_{2}(b) = \sum_{\substack{l_{1},l_{2}\\\beta,\beta'}} {}^{l_{1},l_{2}} S_{2\beta'}^{\beta}(b)$$

$$S_{2}(b) = \frac{A_{\beta}}{b^{n}} \sum_{l_{1}l_{2}} \left[ \sum_{\substack{j_{i}\varepsilon_{i}j_{2}\\j_{i}\varepsilon_{i}j_{2}}} \left( \mathbf{1} + \varepsilon_{i}\varepsilon_{i}^{'}(-\mathbf{1})^{l_{1}+J_{i}^{'}-J_{i}} \right)^{2} \left( \mathbf{1} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+l_{2}} \right)^{2} \left( C_{J_{i}K_{i}}^{l_{1}} C_{J_{2}K_{2}}^{l_{2}} \right)^{2} f_{\beta}(k) + (i \to f) + \right]$$

$$S_{2}(b) = \frac{A_{\beta}}{b^{n}} \sum_{l_{1}l_{2}} \left[ \sum_{\substack{J_{i}\varepsilon_{i}J_{2}}\\D\sum_{J_{2}K_{2}} \left( \mathbf{1} + (-\mathbf{1})^{l_{1}} \right)^{2} \left( \mathbf{1} + \varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{'}(-1)^{J_{2}^{'}-J_{2}+l_{2}} \right)^{2} C_{J_{2}K_{2}}^{l_{2}} f_{\beta}(k)$$

$$(5.58)$$
Avec
$$C_{J_{i}K_{i}}^{l_{1}} = \langle J_{i}l_{1}K_{i}0|J_{i}K_{i}\rangle \quad \text{et} \quad C_{J_{2}K_{2}}^{l_{2}} = \langle J_{2}l_{2}K_{2}0|J_{2}^{'}K_{2}^{'}\rangle$$

$$D = (-1)^{J_i + J_f} 2 \left[ (2J_i + 1)(2J_f + 1) \right]^{1/2} C_{J_i K_i}^{l_1} C_{J_i K_f}^{l_1} W \left( J_i J_f J_i J_f; 1l_1 \right)$$

Le premier terme entre les crochets de cette équation provient de  $S_{2,i}^{outer}(b)$ . Le second terme provient de  $S_{2,f}^{outer}(b)$  et le troisième terme, contenant le coefficient de Racah  $W(J_iJ_fJ_iJ_f;1j_1)$ , provient de  $S_2^{middle}(b)$ .

Dans l'équation (5.58),  $A_{\beta}$  est une constante dépendant du type d'interaction considérée, repérée par l'indice  $\beta$ . Les différentes contributions au deuxième ordre de la fonction d'interruption S<sub>2</sub> sont déduites des expressions obtenues par Leavitt [15] pour les interactions entre des molécules de symétrie arbitraire et développées explicitement dans le cas des molécules linéaires (**annexe 5**). Elles sont valables pour des toupies symétriques à condition d'inclure dans les coefficients de Clebsch-Gordan le nombre quantique *K*. Ces coefficients et les coefficients de Racah  $W(J_i J_r J_i J_r; II_1)$  sont indiqués dans l'*Annexe 7*.

## 6.5 Règles de sélection

Il s'agit de déterminer les règles de sélection induites par collisions entre les états rotationnels  $|J_i K_i \varepsilon_i\rangle$  de l'état vibrationnel fondamental v<sub>1</sub>=0, v<sub>2</sub>=0, v<sub>3</sub>=0 et v<sub>4</sub>=0, et entre les états rotationnels  $|J_f K_f \varepsilon_f\rangle$  des états vibrationnels v<sub>1</sub>=1, v<sub>2</sub>=4, v<sub>3</sub>=1 ou v<sub>4</sub>=2, correspondant respectivement aux bandes v<sub>1</sub>, 4v<sub>2</sub>, v<sub>3</sub> ou 2v<sub>4</sub>.

Ces règles de sélection peuvent être déduites à partir du facteur  $(1 + \varepsilon_i \varepsilon_i^{\prime} (-1)^{l_1 + J_i^{\prime} - J_i})$  se trouvant dans les équations donnant  $S_{2,i}^{outer}(b)$  et  $S_{2,f}^{outer}(b)$ , et du facteur  $(1 + (-1)^{l_1})^2$  se trouvant dans  $S_2^{middle}(b)$ .

Ces facteurs montrent que les règles de sélection collisionnelles dépendent des interactions mises en jeu dans le système collisionnel ( $l_1 = 1$  dipôle,  $l_1 = 2$  quadripôle,  $l_1 = 3$  octupole, etc.). Pour les états initiaux de la transition optique, les règles de sélection des transitions induites

• Transitions dipolaires :  $l_1 = 1$ ,  $S_2^{midle}(l_1 = 1) = 0$ 

 $\Delta K_i = 0, \Delta J_i = 0 \text{ s} \rightarrow a \text{ ou } a \rightarrow s$ 

par le terme  $S_{2i}^{outer}(b)$  sont les suivants :

 $\Delta K_i = 0, \Delta J_i = \pm 1 \text{ s} \rightarrow \text{s ou } a \rightarrow a$ 

 $\Delta K_i = 0$  et  $s \leftrightarrow a$  « effet tunnel » ( $J_i = J_i'$  et  $K_i = K_i'$ )

• Transitions quadripolaires :  $l_1 = 2$  ,  $S_2^{midle}(l_1 = 2) \neq 0$ 

Les mêmes règles de sélection des transferts collisionnels entre les niveaux finaux de la transition optique seront obtenues par le terme  $S_{2,f}^{outer}(b)$  en remplaçant *i* par *f*.

Soulignons qu'ici, dans le cas de NH<sub>3</sub>, nous avons utilisé uniquement les règles de sélection des transitions dipolaires. Les transferts collisionnels se produisent entre niveaux d'énergie ayant le même nombre quantique K ( $K_i = K_f$ ).

Les transitions  $\Delta K = \pm 3$ , observées par Oka [33] dans des expériences de double résonance de NH<sub>3</sub> perturbé par des différents gaz rares, sont ici négligeables. Ces transitions ont aussi été observées par Pine [31] dans des expériences de NH<sub>3</sub> perturbé par différents gaz perturbateurs, à l'aide d'un spectromètre à différence de fréquence. Nous avons aussi montré que, pour des collisions moins résonnantes que NH<sub>3</sub>-NH<sub>3</sub> comme NH<sub>3</sub>-N<sub>2</sub> et NH<sub>3</sub>-CO<sub>2</sub>, les largeurs de raies obtenues avec ou sans cette contribution sont pratiquement égales [34]. Pour les autres perturbateurs comme O<sub>2</sub> et les gaz rares, les largeurs de raies, obtenues en tenant compte des transitions  $\Delta K = \pm 3$ , sont plus grandes. Ces transitions n'ont été observées que dans les interactions mettant en jeu des faibles moments multipolaires et surtout dans les interactions ammoniac-gaz rares.

## 7. Résultats théoriques des coefficients d'auto-élargissement.

#### 7.1 Calcul numérique

Le formalisme qui vient d'être présenté a été appliqué au calcul des largeurs de raies isolées de NH<sub>3</sub> auto-perturbé à deux températures différentes (T = 295 K et T = 250 K) pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$ , et  $4v_2$ . Le modèle de trajectoire utilisé inclut l'influence du potentiel isotrope, pris comme un potentiel de Lennard-Jones (LJ, 6-12). Dans ce travail, nous avons utilisé deux modèles de trajectoires : le modèle de trajectoire parabolique [13] et le modèle de trajectoire exacte [18], décrits tout les deux au début de ce chapitre.

Pour une molécule de type toupie symétrique comme  $NH_3$ , le facteur de Boltzmann, intervenant dans l'équation (5.14), s'exprime comme :

$$\rho_{J_2K_2} = \frac{1}{Q_r} \sum_{J_2K_2} (2J_2 + 1) g_s \exp\left(\frac{-E_{J_2K_2}}{kT}\right)$$
(5.59)

Q<sub>r</sub> est la fonction de partition rotationnelle de la molécule perturbatrice (NH<sub>3</sub>) :

$$Q_r = \sum_{J_2K_2} (2J_2 + 1) g_s \exp\left(\frac{-E_{J_2K_2}}{kT}\right)$$
(5.60)

$$g_{s} = \begin{cases} 4 & pour \ K = 3p \ (p = 1, 2, 3, ... \\ 2 & pour \ K \neq 3p \end{cases}$$
(5.61)

Dans l'expression (5.59), l'énergie rotationnelle  $E_{J_2K_2}$  en cm<sup>-1</sup> s'écrit :

$$E_{J_{2}K_{2}}(cm^{-1}) = BJ(J+1) + (C-B)K^{2} - D_{J}[J(J+1)]^{2} - D_{JK}BJ(J+1)K^{2} - D_{K}K^{4}$$
(5.62)

*C*, *B*,  $D_J$ ,  $D_{JK}$  et  $D_K$  sont les constantes rotationnelles du niveau fondamental de NH<sub>3</sub>, données dans le *Tableau 5.1* [35,36].

Nous avons calculé la fonction de partition rotationnelle  $Q_r$  de NH<sub>3</sub> à deux températures différentes :  $Q_r(T = 295K) = 563.1383$  et  $Q_r(T = 250K) = 439.7308$ . Ceci permet de valider l'utilisation du modèle de la trajectoire exacte, qui est plus appropriée pour des basses températures [19]. On pourrait aussi comparer les valeurs et la dépendance rotationnelle des coefficients de température que l'on peut déterminer à partir d'une loi en puissance évaluant le coefficient d'élargissement d'une raie à différentes températures [9,37].

Bande		v <sub>1</sub> v <sub>3</sub>		3	<b>V</b> <sub>4</sub>					
Constantes	<b>(s)</b>	(a)-(s)	<b>(s)</b>	(a)-(s)	<b>(s)</b>	(a)-(s)				
rotationnelles										
Centre de bande	3323.71	2.90	3443.677	0.31	3228.42	1.45				
$\sigma_0$ (cm <sup>-1</sup> )										
B (cm <sup>-1</sup> )	9.813	-0.005053	9.764	-0.0025	10.413	0.0575				
C (cm <sup>-1</sup> )	6.192	0.0020003	6.230	0.0020003	6.099	0.0020003				
$D_{\rm J} \times 10^2  ({\rm cm}^{-1})$	0.63	-0.016781	0.74	-0.01678	1.28	-0.01678				
$D_{J} \times 10^{3} (cm^{-1})$	-0.103	0.004635	-0.150	0.004635	-0.254	0.004635				
$D_{\rm K} \times 10^3  ({\rm cm}^{-1})$	0.57	-0.031757	0.95	-0.031757	1.45	-0.031757				

**Tableau 5.1** : Constantes rotationnelles de  $NH_3$  en cm<sup>-1</sup> utilisées dans le calcul du coefficient d'autoélargissement de  $NH_3$  [35,36].

Les paramètres moléculaires de NH<sub>3</sub>, c'est-à-dire les moments quadripolaires et les paramètres de L-J apparaissant dans les fonctions d'interruption des contributions électrostatiques, sont

regroupés dans le *Tableau 5.2*. Nous admettons que ces paramètres sont indépendants de la bande considérée.

M (u.m.a)	Q (D Å)	$\Omega(D Å^2)$	$\alpha(\mathring{A}^3)$	σ( Å)	ε(K)
17.03	-1.32 <sup>[28]</sup>	-1.20 [22]	2.22 <sup>[22]</sup>	3.018 <sup>[23]</sup>	294.3 <sup>[23]</sup>

Tableau 5.2 : Paramètres moléculaires utilisés dans le calcul du coefficient d'auto-élargissement de NH<sub>3</sub>.

Par contre, le moment dipolaire est donné dans la littérature pour différentes bandes fondamentales et même pour les harmoniques de certaines modes de NH<sub>3</sub>. Il peut varier aussi avec le nombre quantique rotationnel [38]. Pour les bandes  $v_1$ ,  $v_3$  et  $2v_4$  étudiées dans ce travail, les valeurs des moments dipolaires sont données dans le tableau suivant [38-40].

Mode de vibration Etat fondamental		Mode v <sub>1</sub>	Mode v <sub>3</sub>	Mode 2v <sub>4</sub>	
μ en Debye	1.4716703	1.4712	1.5094	1.02	

Pour nos calculs numériques des coefficients d'auto-élargissement  $\gamma_0$  en cm<sup>-1</sup>.atm<sup>-1</sup>, nous avons pris les valeurs avec le nombre quantique rotationnel *J*, allant jusqu'à  $J_{\text{max}} = 21$  pour la convergence des valeurs numériques. Ces coefficients ont été calculés à 295 K et 250 K avec les deux modèles de trajectoires, à l'aide de la formule (5.14).

## 7.2 Analyse des résultats

## 7.2.1- Modèles RBP et RBE - A température ambiante T = 295 K

Pour les transitions de la branche <sup>P</sup>P de la bande  $v_3$ , les résultats calculés à température ambiante avec les deux modèles de trajectoires sont donnés dans le *Tableau 5.3* en fonction des nombres quantiques *J* et *K*. Ces résultats sont comparés avec les valeurs expérimentales listées dans ce tableau.

Cette comparaison est aussi illustrée sur la *Figure 5.5* qui représente les valeurs mesurées et calculées des coefficients d'auto-élargissement de la bande  $v_3$  en fonction de *J*, pour une valeur de *K* donnée, à deux températures différentes.

La *Figure 5.6* montre une comparaison entre nos résultats expérimentaux et théoriques à T = 295 K en tenant compte des erreurs expérimentales (4 à 6 %) et des erreurs théoriques estimées à 10 %. Cette figure montre que l'accord est satisfaisant aux erreurs expérimentales

et théoriques près. Les erreurs théoriques tiennent compte des approximations adoptées dans la formulation des largeurs de raies (hypothèse ATC, modèle de trajectoire, développement à l'ordre 2 de la fonction d'interruption et son exponentiation, ...). Les valeurs moyennes des écarts  $\left|\frac{\gamma_{0 \ Calc} - \gamma_{0 \ Exp}}{\gamma_{0 \ Calc}}\right|$  entre les données expérimentales et calculées sont respectivement de l'ordre

de 11 % pour les modèles RBP et RBE.

## - A basse température T = 250 K

Pour obtenir des données expérimentales à cette température, les coefficients d'autoélargissement ont été calculés en utilisant la loi en puissance suivante [9] :

$$\gamma_0(T) = \gamma_0(T_0) \left(\frac{T_0}{T}\right)^n$$

 $T_0$  est la température de référence (295 K). Pour un système NH<sub>3</sub>-NH<sub>3</sub>, l'exposant de température *n* a été moyenné à partir des mesures de la Réf. [41] qui portent sur la bande v<sub>2</sub>. Nous avons fixé la valeur *n* = 1. Les valeurs des coefficients d'auto-élargissement calculées à T = 250 K ont été ensuite utilisées pour la comparaison.

La *Figure 5.5* montre que pour T = 250 K, les calculs effectués avec le modèle RBE reproduisent les mesures de la bande v<sub>3</sub>. En effet, les différences en pourcentage sont de 9.4 % et 10.3 % respectivement pour les modèles RBP et RBE.

Pour les deux températures T = 250 et 295 K, les valeurs mesurées et les valeurs calculées à l'aide de modèles RBP et RBE l'accord est satisfaisant si on considère les erreurs de mesure et les approximations théoriques. Aux erreurs près, les deux modèles de trajectoire donnent pratiquement les mêmes résultats.

En conséquence, nos calculs invalident le recours au modèle RBE pour les collisions avec une forte interaction électrostatique comme NH<sub>3</sub> auto-perturbé. C'est-à-dire qu'il n'est pas nécessaire de recouris au modèle RBE qui est d'une part plus complexe à mettre en œuvre et plus complexe sur le plan compréhension de formalisme ; d'autre part il réquiert un temps de calculs beaucoup plus long que le modèle RBP classique.

Notons que le modèle RBE peut donner des meilleurs accords avec les mesures à basse température pour des systèmes collisonnels présentant des faibles moments multipolaires comme il pourrait être le cas des collisions  $NH_3$ - $O_2$ ,  $NH_3$ -He,  $NH_3$ -Ar, etc. qui présentent des interactions à faibles portée. Ceci a été illustré pour la molécule  $N_2$  autopertubé [19] et NO perturbé par  $N_2$  [42] où les auteurs ont abouti à des prédictions beaucoup plus réalistes que

celles obtenues avec les approches précédentes basées sur les modèles des trajectoires rectilignes et paraboliques démontrant clairement l'avantage du modèle RBE à basse température.

#### 7.2.2- Dépendance rotaionnelle

A première vue, on peut remarquer que les valeurs calculées des transitions symétriques (s) et antisymétriques (a) sont pratiquement identiques puisque nos calculs numériques donnent des résultats équivalents (au 5<sup>ème</sup> chiffre après la virgule), quand on distingue les constantes moléculaires (cf. *Tableau 5.1*) des bandes partielles symétriques et antisymétriques des bandes considérées.

On peut aussi remarquer, que les résultats théoriques reproduisent correctement la dépendance rotationnelle en J et K des valeurs mesurées, à savoir une croissance avec K et une décroissance avec J. Par exemple, le coefficient d'élargissement de la raie <sup>P</sup>P(3,1) est supérieur à celui de la raie <sup>P</sup>P(7,1), qui, lui-même, est inférieur à celui de la raie <sup>P</sup>P(7,6).

Ces évolutions sont plus significatives pour les faibles valeurs de J que pour les grandes, et pour le système NH<sub>3</sub>- NH<sub>3</sub> que pour les systèmes NH<sub>3</sub>-N<sub>2</sub> et NH<sub>3</sub>-CO<sub>2</sub> [34].

Les raies pour lesquelles J = K ont des coefficients d'élargissement à peu près identiques. Les éléments de la matrice de relaxation, correspondant à ces transferts collisionnels, sont pratiquement constants. Ils sont essentiellement régis par les règles de sélection  $\Delta K_i = 0$ ,  $\Delta J_i = 0$ , s  $\rightarrow$  a ou a  $\rightarrow$  s. En effet, l'examen des coefficients de Clebsch-Gordan, correspondant aux interactions électrostatiques, montre que pour  $J_i = K_i$ , les fonctions d'interruption sont sensiblement invariantes lorsque K varie.

Dans l'équation (5.14), la limite supérieure de l'intégrale sur  $r_c$  n'est pas l'infini. La valeur de  $r_{c \text{ lim}} = 25$  Å a été choisie afin de mieux prédire les mesures expérimentales du chapitre 3. Pour des molécules possédant des grands moments multipolaires permanents (dipolaires et quadripolaires), les valeurs théoriques des coefficients d'élargissement sont systématiquement plus grandes que les valeurs expérimentales. Ceci est très souvent observé, on peut citer le cas des molécules CH<sub>3</sub>Cl [43], ClCN [44], CH<sub>3</sub>F [45], et CH<sub>3</sub>Br [46]. Les dépendances en *J* sont souvent reproduites avec une diminution monotone, comme celle observée dans ce travail, ou présentant un maximum en  $J = J_{max}$ , correspondant à l'interaction la plus résonnante donnée par [47-48] :

$$J_{\max} = \frac{B_2}{B_1} \frac{l_2}{l_1} J_{2p}$$
(5.63)

Ici  $J_{2P} = 3$  est le niveau le plus peuplé de la molécule active à la température ambiante.

Pour NH<sub>3</sub> auto-perturbé, les deux constantes de rotation du couple collisionnel sont égales ( $B_1 = B_2$ ), et les ordres des harmoniques sphériques sont aussi égaux ( $l_1 = l_2$ ), pour l'interaction dipôle-dipôle la plus résonnante parmi toutes les contributions électrostatiques du système collisionnel NH<sub>3</sub>-NH<sub>3</sub>. Pour nos mesures, cet extremum n'est pas visible contrairement aux Réfs. [43-46].

Nos résultats montrent qu'à la différence des autres toupies symétriques, y compris celles ayant fait l'objet d'étude dans les références [43-46], nos valeurs des élargissements de raies augmentent avec *K* à *J* donnés. Ceci peut être interprété par le terme  $S_2^{midle}$  de la fonction d'interruption qui s'annule pour les ordres des harmoniques sphériques  $l_1 = 1$  et  $l_1 = 3$ .



*Figure 5.5 :* Comparaison entre nos résultats expérimentaux et théoriques (dérivés du modèle de trajectoire parabolique et exacte) des coefficients d'auto-élargissement de  $NH_3$  à 295 K et 250 K dans la branche  ${}^{P}P(J,K=5)$  de la bande  $v_3$ . Les barres d'erreurs représentent les incertitudes de mesure.



*Figure 5.6* : Comparaison entre nos résultats expérimentaux et théoriques à T = 295 en tenant compte des erreurs expérimentales et des erreurs théoriques estimées à 10%

## Conclusion

Nous avons présenté dans ce chapitre le modèle théorique de calcul des coefficients d'autoélargissement de raies, ainsi que le développement du potentiel intermoléculaire. C'est le modèle semi-classique ATC **[7,8]**, qui a été amélioré à de multiples reprises **[13,15]**. Ceci nous a permis de développer les fonctions d'interruption de NH<sub>3</sub> auto-perturbé, présentant un effet d'inversion, et d'aboutir aux règles de sélection collisionnelles.

Ce modèle a ensuite été utilisé pour le calcul des coefficients d'élargissement dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$  and  $4v_2$  de NH<sub>3</sub> auto-perturbé. Nous nous sommes contentés de présenter seulement les résultats de la bande  $v_3$ , calculés aux températures de 295 K et 250 K, pour deux raisons :

- Tester la validité du formalisme semi-classique adopté pour prédire ces résultats,

- Tester l'utilisation du modèle de la trajectoire exacte, qui devrait permettre de mieux reproduire les résultats expérimentaux à basse température.

Malgré les différentes hypothèses simplificatrices, on peut noter que ce modèle a permis de rendre compte des mesures des coefficients d'auto-élargissement. L'accord est satisfaisant aux erreurs expérimentales près. Nous avons aussi montré que la contribution électrostatique du potentiel d'interaction permet largement de rendre compte des observations expérimentales.

			T = 295  K				T = 250  K	
Transition	σ(cm <sup>-1</sup> )	Yexp	$\Delta$ Yexp	γrbe	γrbp	γexp	γrbe	γrbp
$^{p}_{a}P(1.1)$	3427.0238	0.4601	0.0116	0.452	0.467	0.54292	0.532	0.543
${}^{p}_{s}P(1.1)$	3427.4548	0.4488	0.0121	0.452	0.467	0.52958	0.532	0.543
$a^{p}P(2.1)$	3406.8029	0.3465	0.0116	0.335	0.344	0.40887	0.403	0.409
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(2.1)	3407.2185	0.3162	0.0103	0.335	0.344	0.37312	0.403	0.409
$^{p}_{a}P(2.2)$	3414.9717	0.5462	0.0143	0.628	0.610	0.64452	0.738	0.716
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(2.2)	3415.4098	0.5910	0.0147	0.628	0.610	0.69738	0.738	0.716
$a^{p}P(3.1)$	3386.2632	0.3091	0.0086	0.309	0.324	0.36474	0.382	0.397
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(3.1)	3386.6599	0.3158	0.0088	0.309	0.324	0.37264	0.382	0.397
$^{p}_{a}P(3.2)$	3394.4117	0.4086	0.0143	0.487	0.483	0.48215	0.582	0.577
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(3.2)	3394.8327	0.4455	0.0111	0.487	0.483	0.52569	0.582	0.577
$^{p}_{a}P(3.3)$	3402.9350	0.6221	0.0154	0.677	0.658	0.73408	0.792	0.768
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(3.3)	3403.3840	0.5654	0.0221	0.677	0.658	0.66717	0.792	0.768
$^{p}_{a}P(4.1)$	3365.4282	0.3259	0.0085	0.321	0.344	0.38456	0.395	0.419
${}_{s}^{p}P(4.1)$	3365.8087	0.3267	0.0081	0.321	0.344	0.38551	0.395	0.419
$^{p}_{a}P(4.2)$	3373.5675	0.3990	0.0103	0.436	0.443	0.47082	0.526	0.531
${}_{s}^{p}P(4.2)$	3373.9536	0.4045	0.0104	0.436	0.425	0.47731	0.526	0.531
$^{p}_{a}P(4.3)$	3382.0461	0.5187	0.0131	0.577	0.566	0.61207	0.680	0.668
${}_{s}^{p}P(4.3)$	3382.4778	0.5092	0.0132	0.577	0.566	0.60086	0.680	0.668
$^{p}_{a}P(4.4)$	3390.9155	0.6079	0.0155	0.697	0.678	0.71732	0.811	0.786
${}_{s}^{p}P(4.4)$	3391.3838	0.6311	0.0169	0.697	0.678	0.7447	0.811	0.786
$a^{p}P(5.1)$	3344.3446	0.3101	0.0117	0.323	0.352	0.36592	0.389	0.420
${}_{s}^{p}P(5.1)$	3344.6838	0.3294	0.0087	0.323	0.352	0.38869	0.389	0.420
$^{p}_{a}P(5.2)$	3352.4378	0.3795	0.0125	0.406	0.421	0.44781	0.483	0.499
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(5.2)	3352.8163	0.4023	0.0109	0.406	0.421	0.47471	0.483	0.499
$a^{p}P(5.3)$	3360.9011	0.4668	0.0124	0.512	0.513	0.55082	0.604	0.603
${}_{s}^{p}P(5.3)$	3361.2750	0.4704	0.0122	0.512	0.513	0.55507	0.604	0.603
$^{p}_{a}P(5.4)$	3369.7115	0.5263	0.0157	0.617	0.605	0.62103	0.722	0.707
${}_{s}^{p}P(5.4)$	3370.1490	0.5383	0.0139	0.617	0.605	0.63519	0.722	0.707
$a^{P}P(5.5)$	3378.9178	0.5903	0.0151	0.705	0.684	0.69655	0.818	0.791
${}_{s}^{P}P(5.5)$	3379.4108	0.6363	0.0201	0.705	0.684	0.75083	0.818	0.791
$a^{p}P(6.1)$	3323.0025	0.3316	0.0086	0.305	0.338	0.39129	0.353	0.389
${}_{s}^{p}P(6.1)$	3323.3181	0.3012	0.0075	0.305	0.338	0.35542	0.353	0.389
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(6.2)	3331.4102	0.3260	0.0084	0.370	0.391	0.38468	0.431	0.452
$a^{p}P(6.3)$	3339.4573	0.4196	0.0108	0.458	0.466	0.49513	0.534	0.540

**Tableau 5.3** : Coefficients d'élargissement mesurés et calculés de raies rotationnelles de la bande  $v_3$  de  $NH_3$ auto-perturbé  $\gamma_{exp}$ ,  $\gamma_{RBE}$  et  $\gamma_{RB}$  en  $(cm^{-1} atm^{-1})$  à 295 K et à 250 K.

<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(6.3)	3339.8557	0.4205	0.0105	0.458	0.446	0.49619	0.534	0.540
$^{p}_{a}P(6.4)$	3348.2575	0.4831	0.0124	0.549	0.545	0.57006	0.640	0.632
${}_{s}^{p}P(6.4)$	3348.6625	0.4904	0.0123	0.549	0.545	0.57867	0.640	0.632
$a^{P}P(6.5)$	3357.4059	0.5269	0.0135	0.636	0.621	0.62174	0.739	0.720
${}_{s}^{p}P(6.5)$	3357.8622	0.5463	0.0136	0.636	0.621	0.64463	0.739	0.720
$a^{P}P(6.6)$	3366.9431	0.5896	0.0153	0.708	0.686	0.69573	0.821	0.793
${}_{s}^{p}P(6.6)$	3367.4698	0.5888	0.0147	0.708	0.686	0.69478	0.821	0.793
$^{P}_{a}P(7.1)$	3301.4477	0.3366	0.0090	0.272	0.306	0.39719	0.302	0.339
${}_{s}^{p}P(7.1)$	3301.7419	0.2765	0.0082	0.272	0.306	0.32627	0.302	0.339
$a^{p}P(7.2)$	3309.4908	0.3254	0.0086	0.328	0.351	0.38397	0.371	0.379
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(7.2)	3309.8016	0.3173	0.0085	0.328	0.351	0.37441	0.371	0.379
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(7.3)	3317.9203	0.3739	0.0098	0.405	0.417	0.4412	0.464	0.474
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(7.3)	3318.1457	0.3663	0.0101	0.405	0.417	0.43223	0.464	0.474
$^{p}_{a}P(7.4)$	3326.5874	0.4790	0.0146	0.487	0.488	0.56522	0.562	0.559
${}_{s}^{p}P(7.4)$	3326.9582	0.4344	0.0122	0.487	0.488	0.51259	0.562	0.559
$a^{P}P(7.5)$	3335.6687	0.4710	0.0130	0.568	0.559	0.56860	0.657	0.644
${}_{s}^{p}P(7.5)$	3336.0944	0.5695	0.0184	0.568	0.559	0.67201	0.657	0.644
$a^{P}P(7.6)$	3345.1379	0.5450	0.0139	0.645	0.627	0.64310	0.746	0.725
${}_{s}^{p}P(7.6)$	3345.6209	0.5418	0.0159	0.645	0.627	0.63932	0.746	0.725
${}_{s}^{P}P(7.7)$	3355.5653	0.5895	0.0152	0.710	0.687	0.69561	0.823	0.793
$a^{P}P(8.1)$	3279.7280	0.2397	0.0079	0.231	0.264	0.28285	0.248	0.283
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.1)	3279.9891	0.2311	0.0071	0.231	0.264	0.2727	0.248	0.283
$a^{p}P(8.2)$	3287.7350	0.2733	0.0083	0.282	0.305	0.32249	0.312	0.335
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.2)	3288.0184	0.2787	0.0142	0.282	0.305	0.32887	0.312	0.335
$a^{P}P(8.3)$	3295.9649	0.3234	0.0086	0.353	0.366	0.38161	0.399	0.409
${}_{s}^{p}P(8.3)$	3296.4863	0.3407	0.0137	0.353	0.366	0.40203	0.399	0.409
$a^{p}P(8.4)$	3304.7482	0.3135	0.0103	0.429	0.432	0.36993	0.491	0.490
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.4)	3305.0903	0.3866	0.0097	0.429	0.432	0.45619	0.491	0.490
$a^{P}P(8.5)$	3313.7547	0.4298	0.0113	0.505	0.500	0.50716	0.582	0.572
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.5)	3314.1500	0.4117	0.0104	0.505	0.500	0.48581	0.582	0.572
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(8.6)	3323.1590	0.4968	0.0130	0.580	0.567	0.58622	0.670	0.652
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.6)	3323.5941	0.4724	0.0118	0.580	0.567	0.55743	0.670	0.652
$a^{p}P(8.8)$	3343.0690	0.6058	0.0176	0.712	0.688	0.71484	0.825	0.795
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(8.8)	3343.7049	0.5765	0.0153	0.712	0.688	0.68027	0.825	0.795
$^{p}_{a}P(9.1)$	3257.8639	0.1808	0.0060	0.189	0.220	0.21334	0.198	0.230
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.1)	3258.0979	0.1845	0.0066	0.189	0.220	0.21771	0.198	0.230
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.2)	3266.0982	0.2217	0.0213	0.237	0.259	0.26161	0.259	0.280
$^{p}_{a}P(9.4)$	3282.7638	0.3423	0.0098	0.376	0.380	0.40391	0.428	0.429

<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.4)	3283.0801	0.3292	0.0088	0.376	0.380	0.38846	0.428	0.429
$_{a}^{P}P(9.5)$	3291.7123	0.3967	0.0109	0.448	0.445	0.46811	0.515	0.507
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.5)	3292.0904	0.3833	0.0101	0.448	0.445	0.45229	0.515	0.507
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(9.6)	3301.0655	0.4413	0.0111	0.520	0.510	0.52073	0.600	0.585
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(9.7)	3310.7197	0.4915	0.0130	0.589	0.573	0.57997	0.681	0.660
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.7)	3311.1862	0.4952	0.0148	0.589	0.573	0.58434	0.681	0.660
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(9.8)	3320.7647	0.5636	0.0140	0.654	0.634	0.66505	0.757	0.731
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(9.8)	3321.3332	0.5238	0.0132	0.654	0.634	0.61808	0.757	0.731
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.3)	3251.8221	0.2895	0.0153	0.264	0.275	0.34161	0.297	0.306
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.3)	3252.6976	0.2391	0.0119	0.264	0.275	0.28214	0.297	0.306
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.4)	3260.7197	0.3158	0.0122	0.331	0.336	0.37264	0.379	0.379
${}_{s}^{p}P(10.4)$	3261.0045	0.3047	0.0208	0.331	0.336	0.35955	0.379	0.379
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.5)	3269.6109	0.3327	0.0114	0.400	0.398	0.39259	0.461	0.454
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.5)	3269.9567	0.3397	0.0112	0.400	0.398	0.40085	0.418	0.454
$^{P}_{a}P(10.6)$	3278.9436	0.3888	0.0099	0.468	0.460	0.45878	0.541	0.528
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.6)	3279.2475	0.3833	0.0099	0.468	0.460	0.45229	0.541	0.528
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.7)	3288.4965	0.4326	0.0157	0.534	0.521	0.51047	0.619	0.601
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.7)	3288.9019	0.4326	0.0267	0.534	0.521	0.51047	0.619	0.601
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.8)	3298.4608	0.4710	0.0185	0.598	0.580	0.55578	0.638	0.671
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.8)	3298.9550	0.4583	0.0123	0.598	0.580	0.54079	0.638	0.671
$a^{P}P(10.9)$	3308.8550	0.5325	0.0139	0.659	0.637	0.62835	0.764	0.738
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.9)	3309.5387	0.5280	0.0151	0.659	0.637	0.62304	0.764	0.738
<sup>p</sup> <sub>a</sub> P(10.10)	3319.1503	0.5280	0.0136	0.716	0.688	0.62304	0.831	0.800
<sup>p</sup> <sub>s</sub> P(10.10)	3319.7982	0.6224	0.0168	0.716	0.688	0.73443	0.831	0.800
$a^{p}P(11.9)$	3285.0748	0.4993	0.0170	0.609	0.589	0.58917	0.706	0.682
$^{p}_{a}P(11.11)$	3307.0439	0.5728	0.0156	0.717	0.692	0.6759	0.834	0.802

## Références

- [1] J. Holzmark, Ann. Phys. (Lerpzig) 58, 577 (1919)
- [2] H. Kuhn, Phil. Mag. 18, 987 (1934)
- [3] H. Margeneau, Phys. Rev., 48, 755 (1935)
- [4] H. A. Lorentz, Proc. Amsterdam Acad 8, 591 (1906)
- [5] V. Weisskopf, Z. Physik, 34, 1 (1933)
- [6] J. S. Murphy and J. E. Boggs, J. Chem. Phys. 47, 691 (1967)
- [7] P. W. Anderson, Phys. Rev. 76, 647 (1949)
- [8] C. T. Tsao and J. Curnutte, J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer 2, 41 (1962)
- [9] B. S. Frost, J. Phys. B. : At. Mol. Phys. 9, 1001 (1976)
- [10] C. Boulet, D. Robert and L. J. Galatry, J. Chem. Phys. 65, 5302 (1976)
- [11] M. Cattani, J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer. 43, 451 (1990)
- [12] G. Birnbaum, Adv. Chem. Phys. 12, 487 (1967).
- [13] D. Robert et J. Bonamy, J. Phys. 10, 923 (1979).
- [14] R. P. Leavitt, J. Chem. Phys. 72, 3472 (1980).
- [15] R. P. Leavitt, J. Chem. Phys. 73, 5432 (1980).
- [16] R. P. Leavitt and D. Korff, J. Chem. Phys. 74, 2180 (1981).
- [17] A.D. Bykov, L.N. Lavrentieva and L.N. Sinitsa, Atm. Ocean. Opt. 5 (1992) 1127.
- [18] J. Buldyreva, N. Lavrentieva. V. Starikov, Collisional lines broadening and shifting of atmospheric gases. London: World Scientific, Imperial College Press; 2010.
- [19] J. Buldyreva, J. Bonamy, D. Robert, J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer 62 (1999) 321.
- [20] Q. Ma, R.H. Tipping, R.R. Gamache, J. Mol. Phys, 108 (2014) 2225.
- [21] V. I. Starikov, Opt. Spectrosc. 112 (2012) 24.
- [22] C. G. Gray and K. E. Gubbins. Theory of Molecular Fluids. Oxford Univ. Press, New York, (1984).
- [23] J. O. Hirschfelder, C. F Curtiss and R.B Bird, "Molecular Theory of Gases and Liquids" Wiley, New York (1967).
- [24] J. Bonamy, Thèse d'état, Besançon (1977).
- [25] J. Bonamy et D. Robert, Journal of Quantitative Spectroscopy and Radiative Transfer 15, 1975, 855-862.
- [26] M. Dhib, thèse d'Université, Faculté des Sciences de Tunis, 2001.
- [27] S. Nouri, thèse d'Université, Faculté des Sciences de Tunis, 2006.
- [28] S. Green, J. Chem. Phys. 73, 2740, 1980.
- [29] G. Yamamoto, T. Aoki. JQSRT, 12 (1972), 227-241.
- [30] J-P. Bouanich, G. Blanquet, and J. Walrand, J M S, 161, (1993), 416.
- [31] AS Pine, VN Markov. J. Mol. Spectrosc. 2004;228:121-142.
- [32] M. Dhib, J.-P. Bouanich, H. Aroui, and A. Picard-Bersellini, J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer 68 163 178 (2001).
- [33] T. Oka, J. Chem. Phys. 49, 3135 (1968).
- [34] H Aroui, thèse d'état, Faculté des Sciences de Tunis, (1998).
- [35] I Kleiner, LR Brown, G Tarrago, QL Kou, N Picqué, G Guelachvili, V Dana, IY Mandin.J Mol Spectrosc. **193**,46-71 (1999).
- [36] H. Sasada, Y. Endo, E. Hirota, R. L. Poynter and J. S. Margolis, J. Mol. Spectrosc. 151, 33 (1992).
- [37] P. Varanasi, A. Goplalan, J. Quant. Spectrosc. Radiat. Transfer 49, 383 388 (1993).
- [38] M. D. Marshall, K.C Izgi, and J. S. Muenter, J. Chem. Phys. 107, 1037 (1997)
- [39] Y. Ueda and J. Iwahori, J. Mol. Spectrosc. **116**, 191 (1986)

- [40] J. Iwahori and Y. Ueda, J. Mol. Spectrosc. **117**, 1 (1986)
- [41] G. M. Guinet, P. Jeseck, D. Mondelain, I. Pepin, C. Janssen, C. Camy-Peyret, JQSRT. 112, 1950-1960 (2011).
- [42] J. Buldyreva, S. Benec'h, and M. Chrysos. PHYSICAL REVIEW A, 63, (2000), 012708.
- [43] Blanquet, J. Walrand, J-C. Populaire, J-P. Bouanich. JQSRT, 53, (1995) 211-219.
- [44] Blanquet, J. Walrand, J-P. Bouanich, M. Lepère, J M S, 206, (2001), 143-149.
- [45] Lerot, G. Blanquet, J-P. Bouanich, J. Walrand, M. Lepère, J M S, 230, (2005), 153-160.
- [46] L. Gomez, D. Jacquemart, JP. Bouanich, Z. Bousseta, H. Aroui. JQSRT 2010;111:1252–1261
- [47] M. Giraud, D. Robert, L. Galatry. C.R. Hebd. Séan. Acad. Sci. Paris, 272, (1971), 1252-1255.
- [48] J. Pourcin, A. Jacquemoz, A. Fournel, H. Sielmann. J M S, 90, (1981), 43-50.

# Conclusion générale

Ce travail avait pour but de déterminer les paramètres des raies d'absorption de la molécule d'ammoniac en vue d'applications atmosphériques. A ce sujet, nous avons mesuré, à température ambiante, les intensités et les coefficients d'élargissement et de déplacement collisionnels des raies des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$ , et  $4v_2$  dans la région spectrale 3050-3600 cm<sup>-1</sup> de NH<sub>3</sub> auto-perturbé. Ces mesures ont été effectuées dans un grand nombre de branches de ces bandes avec une très grande précision à l'aide d'un spectromètre infrarouge à transformée de Fourier à haute résolution (0.008 cm<sup>-1</sup>).

Ces paramètres spectroscopiques ont été déterminés à l'aide d'une technique d'ajustement multi-pression utilisant deux profils différents : un profil de Voigt et un profil de Rosenkranz. Les coefficients d'élargissement montrent une diminution en fonction du nombre quantique rotationnel principal J, mais une augmentation avec K pour J donné ; cette augmentation est plus importante pour des faibles valeurs de J que pour des valeurs élevées de ce nombre quantique. Ces coefficients ont été modélisés avec un polynôme empirique en fonction de J et K, permettant d'étendre la connaissance de ces coefficients à des domaines de fréquence inexploitables expérimentalement.

D'un point de vue théorique, nous avons effectué le calcul des coefficients d'élargissement collisionnels en nous basant sur le formalisme semi-classique d'Anderson, qui a été amélioré à plusieurs reprises par d'autres auteurs. Ces calculs ont été réalisés en considérant seulement la contribution électrostatique dipôle-dipôle du potentiel intermoléculaire, qui est la plus dominante dans le cas de NH<sub>3</sub> auto-perturbé.

Les résultats obtenus dans les bandes étudiées sont en accord satisfaisant avec nos mesures et avec les valeurs relevées par d'autres auteurs. L'évolution en fonction des nombres quantiques J et K observée expérimentalement a été bien reproduite théoriquement.

La partie originale de ce travail consiste en une analyse des intensités de raies en tenant compte des interactions de Coriolis, de Fermi et de type *l*... dans ces bandes.

Ces intensités ont été mesurées pour environ 860 raies dans les bandes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$ , et  $4v_2$ , ainsi que pour 63 transitions interdites de NH<sub>3</sub>.

Ces mesures nous ont permis de déterminer les carrés des moments de transition dipolaires de chaque raie de ces bandes. Nous avons montré que ces moments présentent de fortes dépendances rotationnelles, soulignant la présence de résonances importantes dans la polyade formée par les modes  $v_1$ ,  $v_3$ ,  $2v_4$ ,  $4v_2$  et  $2v_2+v_4$ , qui sont des composantes de la région de 3  $\mu$ m des spectres IR de NH<sub>3</sub>.

L'analyse de ces moments à l'aide du modèle de Tarrago, qui exprime les éléments de matrice des moments de transition des molécules de la classe des toupies symétriques en tenant compte des interactions entre les modes de vibration, a permis de déterminer le moment de transition vibrationnel, les intensités de bande, ainsi que 21 coefficients de Herman-Wallis de ces bandes. Les résultats obtenus se sont révélés étre en accord satisfaisant avec les travaux antérieurs. La petite différence avec le seul travail cohérent des mesures d'intensité raie par raie peut étre attribuée au nombre de paramètres ajustés qui est largement supérieur dans les travaux actuels.

Les incertitudes des largeurs et des intensités de raies sont estimées rigoureusement en tenant compte de toutes les sources d'erreurs, aboutissant à près de 4 % d'incertitude pour les bandes  $v_1$  et  $v_3$ , à 5 % pour la bande  $2v_4$  et à 6 % pour l'harmonique  $4v_2$ . L'incertitude sur les coefficients de déplacement de raies est estimée à environ 13 % pour les transitions des bandes  $v_1$ ,  $v_3$ , et  $2v_4$ , et à 15 % pour celles de la bande  $4v_2$  et les transitions interdites.

Par ailleurs, la molécule de NH<sub>3</sub>, qui présente un effet d'inversion, peut servir de base dans la modélisation des interactions moléculaires. Cependant, nous ne pouvons pas prétendre avoir terminé l'étude de la dynamique collisionnelle de la molécule de NH<sub>3</sub> en matière de détermination des paramètres de raies d'absorption infrarouge. En effet, une étude de la dépendance en température des paramètres collisionnels (élargissement, déplacement et interférence) de NH<sub>3</sub> pour des bandes de combinaison et des harmoniques compléterait efficacement nos travaux.

Aux pressions d'enregistrement de nos spectres, un grand nombre de multiplets ont manifesté un effet d'interférence entre les composantes des doublets d'inversion de NH<sub>3</sub>. Nos mesures sur les effets d'interférence ont été réalisées à l'aide du modèle de profil de Rosenkranz et la technique de fit multi-pression.

La comparaison des coefficients d'élargissement obtenus avec et sans prise en compte de cet effet illustre une petite différence entre les valeurs de ces coefficients. Cependant, cet effet s'est révélé plus prononcé dans les sous-branches  ${}^{Q}Q$  et  ${}^{P}Q$  des bandes v<sub>1</sub> et v<sub>3</sub>.

Nos résultats ont montré que les déplacements des raies de certaines composantes d'inversion symétriques et antisymétriques des bandes étudiées montrent une dépendance quadratique claire avec la pression. Cette situation est plus remarquable pour les composantes des doublets fortement enveloppées avec un petit écart d'inversion. Ces composantes se déplacent en sens inverse.

Cette dépendance non linéaire, spécifique à  $NH_3$  avec son effet d'inversion, a été interprétée en utilisant le développement de second ordre en pression des déplacements de Smith *et al.*, conduisant à un terme non linéaire qui s'exprime en fonction des coefficients de couplage des raies et de leurs coefficients d'élargissement. Ceci nous a permis d'aboutir aux paramètres de couplage de second ordre qui se manifestent pour les raies présentant un effet d'interférence notable.

Cette étude constitue un volet très original de ce travail de thèse. Les études de ce phénomène non linéaire des déplacements en fréquence de raies sont très rares.

Les résultats obtenus au cours de cette thèse sont très intéressants et peuvent enrichir les bases de données spectroscopiques telles que GEISA en France, et HITRAN aux USA.

Les résultats obtenus ici, et originaux dans les aspects théoriques et expérimentaux, seront très utiles et présenteront des applications dans des domaines comme la météorologie, la climatologie, la spectroscopie, l'astrophysique, la planétologie, etc., qui sont amenés à déterminer la composition atmosphérique et à contrôler les conditions physico-chimiques de ces milieux.

Sans aucun doute, les paramètres d'intensité de l'harmonique  $4v_2$  peuvent étre améliorés si davantage de raies sont exploitables dans les spectres IR enregistrés. Cela requiert l'enregistrement de spectres avec des conditions bien meilleures, en particulier avec une cellule multi-passage qui favorise une grande longueur d'absorption. Ce qui permettra d'étudier aussi la bande de combinaison  $2v_2+v_4$  de faible intensité.

Il serait aussi très intéressant d'effectuer des mesures en fonction de la température dans les régions de 3 et 5  $\mu$ m, dans les conditions des atmosphères planétaires telles que celles de Jupiter et de Saturne où la présence de NH<sub>3</sub> en quantités non négligeables a été relevée.

Nous traiterons les spectres avec des profils de raies mieux élaborés, en tenant compte de l' « effet Dicke ». Ce qui nous permettrait d'aboutir aux coefficients de température avec une meilleure précision et de mettre en évidence une évolution de ces coefficients en fonction des nombres quantiques J et K.

On envisage aussi de calculer les coefficients de couplage des doublets de NH<sub>3</sub>, pour lesquels la confrontation expérience-théorie permettra un test très efficace du potentiel intermoléculaire. Dans ce type de calculs, l'approximation d'impact peut être non validée en raison des hautes pressions qui permettent d'obtenir des recouvrements de raies. Ainsi, l'utilisation d'une nouvelle approche théorique serait une alternative.

Il serait aussi indispensable de modéliser les spectres expérimentaux en étudiant les effets d'interférence entre un très grand nombre de raies. Malheureusement, à l'heure actuelle, les théories qui permettent d'apporter une solution à ce problème sont très rares. C'est en couplant les études expérimentales et théoriques que l'on pourra avancer dans ce sujet.
# Paramètres spectroscopiques de NH<sub>3</sub> : Intensités, carrés des moments de transition et coefficients d'élargissement des raies des bandes v<sub>1</sub>, v<sub>3</sub> et 2v<sub>4</sub>.

Position (cm <sup>-1</sup> )	Local upper quanta	Local lower quanta	S <sub>0</sub> (cm <sup>-2</sup> .atm <sup>-1</sup> )	$\frac{R^2(D^2)}{R^2(D^2)}$	γ₀(cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )
2001 402860 1000	11 0 - 318321	12 0 - 22//22//	0 0014 ± 0 0001	0 52025 02 ± 0 20525 04	0 2070 ± 0 0201
3109 865680 1000	10 8 s F' F'	12 9 5 AZ AZ	$0.0014 \pm 0.0001$	$0.3392E = 03 \pm 0.3852E = 04$ $0.3929E = 03 \pm 0.3274E = 04$	$0.2970 \pm 0.0201$ $0.4728 \pm 0.0116$
3110 612420 1000	10 9 s A2"A2"	11 9 a A1"A2'	$0.0012 \pm 0.0001$	$0.3232 = 0.3 \pm 0.3274 = 0.4$	$0.4720 \pm 0.0110$ 0.4633 ± 0.0584
3135.089050 1000	9 6 s A2'A2'	10 6 a A1'A2"	$0.0036 \pm 0.0001$	$0.2779E-03 \pm 0.7720E-05$	$0.3913 \pm 0.0124$
3136.056990 1000	94 s E' E'	104 a E' E"	$0.0013 \pm 0.0001$	0.2134E-03 ± 0.1641E-04	0.2779 ± 0.0129
3136.297100 1000	9 3 s A2"A2"	10 3 a A1"A2'	$0.0035 \pm 0.0001$	0.2883E-03 ± 0.8238E-05	$0.2830 \pm 0.0090$
3136.536340 1000	9 2 s E' E'	10 2 a E' E"	$0.0016 \pm 0.0001$	$0.2874E-03 \pm 0.1796E-04$	$0.1957 \pm 0.0169$
3139.435170 1000	94aE'E"	10 4 s E' E'	$0.0012 \pm 0.0001$	0.1968E-03 ± 0.1640E-04	$0.2526 \pm 0.0219$
3139.686270 1000	9 3 a Al"AZ"	10 3 S AZ"AZ" 10 2 s E! E!	$0.0032 \pm 0.0001$	$0.2633E = 03 \pm 0.8229E = 05$ 0.2692E = 03 + 0.1794E = 04	$0.3255 \pm 0.0231$ 0.2223 + 0.0191
3140.030340 1000	9 1 a E" E'	10 2 S E' E' 10 1 S E'' E''	$0.0013 \pm 0.0001$	$0.2092E-03 \pm 0.1794E-04$ 0.3402E-03 + 0.1890E-04	$0.2223 \pm 0.0191$ 0.1924 + 0.0086
3153.299220 1000	8 7 s E" E"	9 7 a E" E'	$0.0073 \pm 0.0002$	$0.6824E-03 \pm 0.1870E-04$	$0.5250 \pm 0.0161$
3153.341980 1000	8 8 s E' E'	98aE'E"	$0.0033 \pm 0.0001$	0.7082E-03 ± 0.2146E-04	0.5814 ± 0.0248
3153.506470 1000	8 6 s A2'A2'	9 6 a Al'A2"	$0.0114 \pm 0.0003$	0.4026E-03 ± 0.1059E-04	0.4515 ± 0.0123
3153.823720 1000	8 5 s E" E"	9 5 a E" E'	$0.0057 \pm 0.0002$	$0.4073E-03 \pm 0.1429E-04$	$0.4258 \pm 0.0160$
3154.231870 1000	8 4 s E' E'	94aE'E"	$0.0047 \pm 0.0002$	$0.3371E-03 \pm 0.1435E-04$	$0.3777 \pm 0.0222$
3154.537070 1000	8 3 S AZ"AZ" 9 2 c E' E'	9 3 a Al"AZ"	$0.0104 \pm 0.0003$	$0.3689E - 03 \pm 0.1064E - 04$ 0.4257E - 03 + 0.1548E - 04	$0.3156 \pm 0.0085$ 0.2659 + 0.0192
3154 933320 1000	0 2 S E E 8 1 s E" E"	9 1 a E" E'	$0.0052 \pm 0.0002$	$0.4237E = 03 \pm 0.1348E = 04$ 0.4241E = 03 + 0.1631E = 04	$0.2039 \pm 0.0192$ 0.2092 + 0.0058
3155.127670 1000	8 8 a E' E"	9 8 s E' E'	$0.0048 \pm 0.0002$	$0.1030E-02 \pm 0.4290E-04$	$0.5701 \pm 0.0165$
3155.333360 1000	8 6 a A1'A2"	9 6 s A2'A2'	0.0113 ± 0.0003	0.3988E-03 ± 0.1059E-04	0.4570 ± 0.0138
3156.112090 1000	8 5 a E" E'	9 5 s E" E"	0.0038 ± 0.0001	0.2713E-03 ± 0.7140E-05	0.4200 ± 0.0215
3156.325420 1000	84 a E' E"	94 s E' E'	$0.0049 \pm 0.0002$	0.3512E-03 ± 0.1434E-04	$0.4059 \pm 0.0207$
3156.698720 1000	8 3 a A1"A2'	9 3 s A2"A2"	$0.0095 \pm 0.0003$	$0.3367E-03 \pm 0.1063E-04$	$0.2959 \pm 0.0102$
3156.994640 1000	8 2 a E' E" 9 1 - P" P'	9 2 S E' E'	$0.0051 \pm 0.0002$	$0.3945E-03 \pm 0.1547E-04$	0.2891 ± 0.0132
3157 266050 1000	0 1 a b b 8 0 a b1'b2"	9 0 5 A2'A2'	$0.0049 \pm 0.0002$ 0.0041 + 0.0001	$0.5994E-03 \pm 0.1030E-04$ 0 1511E-03 + 0 3686E-05	$0.2208 \pm 0.0034$ 0.1501 + 0.0136
3173.676730 1000	7 6 s A2'A2'	8 6 a A1'A2"	$0.0197 \pm 0.0005$	$0.4849E-03 \pm 0.1231E-04$	$0.5579 \pm 0.0257$
3173.727670 1000	7 5 s E" E"	8 5 a E" E'	$0.0115 \pm 0.0003$	0.5162E-03 ± 0.1347E-04	$0.5458 \pm 0.0375$
3173.786380 1000	7 7 s E" E"	8 7 a E" E'	0.0057 ± 0.0002	0.6673E-03 ± 0.2341E-04	0.5366 ± 0.0189
3173.830930 1000	74 s E' E'	84 a E' E"	$0.0125 \pm 0.0004$	0.4387E-03 ± 0.1404E-04	$0.4205 \pm 0.0334$
3173.981560 1000	7 3 s A2"A2"	8 3 a A1"A2'	$0.0229 \pm 0.0006$	$0.4546E-03 \pm 0.1191E-04$	$0.3507 \pm 0.0092$
3174.127040 1000	7 2 s E' E'	8 2 a E' E"	$0.0118 \pm 0.0003$	$0.4385E-03 \pm 0.1115E-04$	$0.2990 \pm 0.0087$
3174.226370 1000	7 0 s 22'22'	8 0 - 11'12''	$0.0117 \pm 0.0003$	$0.4585E-03 \pm 0.1175E-04$ 0.4116E-03 + 0.1046E-04	$0.2403 \pm 0.0070$ 0.2287 + 0.0056
3175.251470 1000	7 6 a A1'A2"	8 6 s A2'A2'	$0.0215 \pm 0.0005$	0.5289E-03 + 0.1230E-04	$0.5231 \pm 0.0030$
3175.446410 1000	7 5 a E" E'	8 5 s E" E"	$0.0105 \pm 0.0003$	$0.4711E-03 \pm 0.1346E-04$	$0.4626 \pm 0.0122$
3175.559700 1000	74 a E' E"	84 s E' E'	0.0112 ± 0.0003	0.3928E-03 ± 0.1052E-04	0.3966 ± 0.0108
3175.613800 1000	77 a E" E'	8 7 s E" E"	$0.0058 \pm 0.0002$	0.6786E-03 ± 0.2340E-04	$0.5188 \pm 0.0327$
3175.732970 1000	7 3 a A1"A2'	8 3 s A2"A2"	$0.0231 \pm 0.0006$	$0.4583E-03 \pm 0.1190E-04$	$0.3595 \pm 0.0094$
3175.902450 1000	72aE'E" 71-P"E	8 2 S E' E'	$0.0133 \pm 0.0008$	$0.4940E-03 \pm 0.2971E-04$	$0.2886 \pm 0.0090$
3194 212440 1000	/ I a E E	8 I S E. E. 7 6 a A1'A2"	$0.0112 \pm 0.0004$ 0.0253 + 0.0007	$0.4385E-03 \pm 0.1566E-04$ 0.8581E-03 + 0.2374E-04	$0.2437 \pm 0.0067$ 0.6057 + 0.0176
3195 670800 1000	6 3 a A1"A2'	7 3 5 A2"A2"	$0.0233 \pm 0.0007$ $0.0476 \pm 0.0012$	$0.5224E-03 \pm 0.1317E-04$	$0.4276 \pm 0.0110$
3195.711810 1000	6 2 a E' E"	7 2 s E' E'	$0.0238 \pm 0.0006$	$0.4756E-03 \pm 0.1199E-04$	$0.3522 \pm 0.0106$
3195.754550 1000	6 1 a E" E'	7 1 s E" E"	0.0244 ± 0.0006	0.5142E-03 ± 0.1264E-04	0.2982 ± 0.0096
3195.770330 1000	6 0 a A1'A2"	7 0 s A2'A2'	$0.0486 \pm 0.0042$	0.4467E-03 ± 0.3861E-04	0.2997 ± 0.0080
3196.017280 1000	6 6 a A1'A2"	7 6 s A2'A2'	$0.0246 \pm 0.0006$	$0.8339E-03 \pm 0.2034E-04$	$0.6156 \pm 0.0156$
3214.335180 1000	5 3 S A2"A2" 5 4 S E! E!	6 3 a Al"AZ'	$0.0942 \pm 0.0025$	$0.6548E-03 \pm 0.1738E-04$	$0.5421 \pm 0.0141$
3214.426130 1000	5 4 S E' E' 5 5 6 F" F"	6 5 3 F" F'	$0.0342 \pm 0.0009$	$0.5594E-03 \pm 0.1472E-04$ 0.8519E-03 + 0.2088E-07	$0.5577 \pm 0.0148$ 0.5865 + 0.0153
3215.912650 1000	5 1 a E" E'	6 1 s E" E"	0.0445 + 0.0011	0.5704E-0.3 + 0.1410E-0.4	0.3181 + 0.0121
3215.931710 1000	5 2 a E' E"	6 2 s E' E'	$0.0420 \pm 0.0010$	0.5104E-03 ± 0.1215E-04	$0.4196 \pm 0.0153$
3215.990700 1000	5 3 a A1"A2'	6 3 s A2"A2"	0.0798 ± 0.0020	0.5544E-03 ± 0.1390E-04	0.4714 ± 0.0120
3216.123910 1000	54 a E' E"	64 s E' E'	$0.0319 \pm 0.0010$	0.5215E-03 ± 0.1635E-04	$0.5284 \pm 0.0165$
3216.375710 1000	5 5 a E" E'	6 5 s E" E"	$0.0206 \pm 0.0005$	$0.8598E-03 \pm 0.2087E-04$	$0.5979 \pm 0.0176$
3221.067470 0010	9 2 s E' E'	10 1 s E" E"	$0.0013 \pm 0.0001$	$0.2994E-03 \pm 0.2303E-04$	$0.2448 \pm 0.0116$
3234 607460 10010	J 1 s F" F"	10 0 a AI AZ	$0.0039 \pm 0.0002$	$0.5518E-03 \pm 0.1870E-04$ 0.6022E-03 ± 0.1519E-04	$0.1009 \pm 0.0000$ $0.3417 \pm 0.0091$
3234.654550 1000	4 2 s E' E'	5 2 a F' F"	0.0633 + 0.0016	$0.5361E-03 \pm 0.1355E-04$	0.4355 + 0.0111
3234.751690 1000	4 3 s A2"A2"	5 3 a A1"A2'	$0.1046 \pm 0.0026$	0.5400E-03 ± 0.1342E-04	$0.5092 \pm 0.0137$
3234.923000 1000	4 4 s E' E'	54 a E' E"	0.0329 ± 0.0009	0.8986E-03 ± 0.2458E-04	0.5796 ± 0.0171
3236.232670 1000	4 0 a A1'A2"	5 0 s A2'A2'	$0.1405 \pm 0.0035$	0.5109E-03 ± 0.1273E-04	$0.3063 \pm 0.0085$
3236.251110 1000	4 1 a E" E'	5 1 s E" E"	$0.0701 \pm 0.0017$	$0.6260E-03 \pm 0.1518E-04$	$0.3693 \pm 0.0119$
3236.31/390 1000	4 2 a E' E"	5 2 S E' E'	$0.0633 \pm 0.0016$	$0.5358E-03 \pm 0.1354E-04$	$0.4219 \pm 0.0111$
3236.450090 1000	4 3 a AI AZ	5 4 s E' E'	$0.1045 \pm 0.0027$ 0.0334 + 0.0008	$0.5392E-03 \pm 0.1393E-04$ 0.9118E-03 + 0.2184E-04	$0.5145 \pm 0.0129$ 0.6103 + 0.0153
3251.822140 0010	9 2 a E' A2"	10 3 a A1"A2'	$0.0050 \pm 0.0002$	$0.2292E-03 \pm 0.9167E-05$	$0.2895 \pm 0.0153$
3252.697680 0010	9 2 s E' A2'	10 3 s A2"A2"	$0.0048 \pm 0.0002$	0.2200E-03 ± 0.9165E-05	$0.2391 \pm 0.0119$
3254.922630 1000	3 0 s A2'A2'	4 0 a A1'A2"	0.1896 ± 0.0047	0.5289E-03 ± 0.1311E-04	0.2882 ± 0.0076
3254.946260 1000	3 1 s E" E"	4 1 a E" E'	$0.0958 \pm 0.0024$	$0.6999E-03 \pm 0.1753E-04$	$0.3832 \pm 0.0104$
3255.023380 1000	3 2 s E' E'	4 2 a E' E"	U.0775 ± 0.0019	$0.5365E-03 \pm 0.1315E-04$	$0.4791 \pm 0.0118$
3255.168150 1000	3 3 S A2"A2" 3 1 = F" F'	4 3 a Al"A2' 4 1 e F" F"	0.0995 ± 0.0026 0.0931 + 0.0022	0.9444E-03 ± 0.2468E-04 0.6798E-03 ± 0.1679E-04	0.6034 ± 0.0158 0.3552 + 0.0000
3256.731770 1000	3 2 a E' E"	4 2 s E' E'	0.0790 + 0.0023	$0.5466E = 0.3 \pm 0.1384E = 0.4$	$0.3332 \pm 0.0003$ $0.4678 \pm 0.0125$
3256.920760 1000	3 3 a A1"A2'	4 3 s A2"A2"	$0.0947 \pm 0.0024$	$0.8983E-03 \pm 0.2277E-04$	$0.5810 \pm 0.0146$
3257.863560 0010	8 0 a A1'E"	9 1 a E" E'	0.0037 ± 0.0001	0.2338E-03 ± 0.6319E-05	0.1808 ± 0.0060
3258.097650 0010	8 0 s Al'E'	9 1 s E" E"	0.0038 ± 0.0001	0.2401E-03 ± 0.6318E-05	$0.1845 \pm 0.0066$
3260.719440 0010	9 3 a A1"E'	10 4 a E' E"	$0.0033 \pm 0.0001$	0.2290E-03 ± 0.6940E-05	0.3158 ± 0.0122
3261.004410 0010	9 3 S Al"E" 6 5 5 5 " " "	10 4 S E' E'	$0.0032 \pm 0.0001$	$0.2220E-03 \pm 0.6939E-05$	$0.3047 \pm 0.0208$
3200.0398/0 0010	0 JSE"E" 8 1 sE"E"	7 4 5 E' E' 9 2 5 E' E'	0.0020 ± 0.0001 0.0046 + 0.0002	0.2070E-03 £ 0.1100E-04 0.2251E-03 £ 0.9788E-05	0.3000 ± 0.0323 0.2217 + 0.0213
3269.610930 0010	94aE'E"	10 5 a E" E'	$0.0040 \pm 0.0001$	0.2051E-03 ± 0.5127E-05	$0.3327 \pm 0.0114$

3269.956380 0010	9	4 s E' E' 1	0 5 s E" E"	$0.0040 \pm 0.0001$	0.2051E-03 ± 0.5127E-05	0.3397 ± 0.0112
3275.236330 1000	2	1 s E" E"	3 1 a E" E'	0.1029 ± 0.0026	0.7612E-03 ± 0.1923E-04	$0.3713 \pm 0.0110$
3275.336520 1000	2	2 s E' E'	3 2 a E' E"	0.0682 + 0.0017	0.9560E - 03 + 0.2383E - 04	0.5640 + 0.0154
3276,921500 1000	2	0 a A1'A2"	3 0 5 A2'A2'	$0.2355 \pm 0.0058$	0.5910E - 03 + 0.1455E - 04	0.2778 + 0.0080
3276 962120 1000	2		3 1 8 5" 5"	$0.1013 \pm 0.0025$	$0.7490E = 0.3 \pm 0.1848E = 0.4$	0 3853 + 0 0096
3270.902120 1000	2		3 1 3 E E	0.1013 ± 0.0023	0.00055 03 1 0.00055 04	0.5055 ± 0.0050
3277.089800 1000	2	ZAE'E'	JZSEE	0.0692 ± 0.0017	0.9695E-03 ± 0.2382E-04	0.5638 ± 0.0144
32/8.943430 0010	9	5 a E" A2' I	0 6 a Al'A2"	$0.0106 \pm 0.0003$	0.1956E-03 ± 0.5536E-05	$0.3888 \pm 0.0099$
3279.111010 0010	6	3 a A1"E'	72 a E' E"	$0.0066 \pm 0.0002$	0.2699E-03 ± 0.8180E-05	0.3936 ± 0.0123
3279.247520 0010	9	5 s E" A2" 1	0 6 s A2'A2'	0.0104 ± 0.0003	0.1919E-03 ± 0.5535E-05	0.3833 ± 0.0099
3279.727970 0010	7	0 a A2'E"	8 1 a E" E'	0.0077 ± 0.0002	0.2270E-03 ± 0.5897E-05	0.2397 ± 0.0079
3279.988960 0010	7	0 s A2'E'	8 1 s E" E"	$0.0076 \pm 0.0002$	0.2241E-03 ± 0.5897E-05	$0.2311 \pm 0.0071$
3282 763640 0010	8	3 a A2"E'	9 4 a E' E"	0 0075 + 0 0002	0.2087E - 03 + 0.5567E - 05	0 3423 + 0 0098
3283 078830 0010	0	3 9 72"""		0.0074 + 0.0002	$0.2007 \pm 0.3 \pm 0.5566 \pm 0.5$	0.3202 + 0.0099
3205.079950 0010	10	0 - EL 201 1	1 0 - 214201	0.000/4 ± 0.0002	0.2039E-03 ± 0.3300E-03	0.3232 ± 0.00000
3285.075060 0010	10	8 a E' AZ' I	i 9 a Al"Az"	0.0089 ± 0.0002	0.14/9E-03 ± 0.3323E-05	0.4993 ± 0.0170
3287.314910 0010	5	5 a E" E'	64 a E' E"	$0.0020 \pm 0.0001$	$0.28/9E-03 \pm 0.1440E-04$	$0.7054 \pm 0.0521$
3287.734920 0010	7	1 a E" E'	8 2 a E' E"	0.0094 ± 0.0003	0.2098E-03 ± 0.6697E-05	0.2733 ± 0.0083
3288.018460 0010	7	1 s E" E"	8 2 s E' E'	0.0097 ± 0.0003	0.2165E-03 ± 0.6697E-05	0.2787 ± 0.0142
3288.496470 0010	9	6 a A1'E" 1	0 7 a E" E'	0.0072 ± 0.0002	0.1860E-03 ± 0.5167E-05	0.4326 ± 0.0157
3288,901780 0010	9	6 s A1'E' 1	0 7 s E" E"	0.0088 + 0.0002	0.2273E - 03 + 0.5166E - 05	$0.4326 \pm 0.0267$
3291 712210 0010	8	4 a E' E"	9 5 a E" E'	$0 \ 0.094 + 0 \ 0.003$	0.1909E - 03 + 0.6094E - 05	$0.3967 \pm 0.0109$
3292 090490 0010	8		9 5 e F" F"	$0.0096 \pm 0.0003$	$0.1950E = 0.3 \pm 0.6093E = 0.5$	$0.3833 \pm 0.0101$
2202 070000 0010	5	4 3 E I AOU			0.2270E 02 ± 0.00005E 05	0.0000 ± 0.0101
3293.878000 0010	5	4 d E' AZ	0 J A AI AZ	0.00084 ± 0.00003	0.22/9E-03 1 0.8140E-03	0.4/33 1 0.0149
3294.011400 0010	6	I S E" A2"	/ U S A2'A2'	$0.0428 \pm 0.0011$	$0.4453E-03 \pm 0.1144E-04$	$0.2/60 \pm 0.00/1$
3294.188000 0010	5	4 S E' AZ'	6 3 s A2"A2"	$0.0093 \pm 0.0002$	$0.2523E - 03 \pm 0.5426E - 05$	$0.5125 \pm 0.0154$
3295.387700 1000	1	0 s A2'A2'	2 0 a A1'A2"	$0.2146 \pm 0.0053$	0.6008E-03 ± 0.1484E-04	$0.2336 \pm 0.0062$
3295.425440 1000	1	1 s E" E"	2 1 a E" E'	0.0825 ± 0.0020	0.9074E-03 ± 0.2200E-04	$0.5149 \pm 0.0147$
3295.964760 0010	7	2 a E' A2"	8 3 a A1"A2'	$0.0232 \pm 0.0006$	0.1935E-03 ± 0.5005E-05	0.3234 ± 0.0086
3296.486160 0010	7	2 s E' A2'	8 3 s A2"A2"	$0.0224 \pm 0.0006$	0.1868E-03 ± 0.5005E-05	0.3407 ± 0.0137
3297 185820 1000	1	1 a E" E'	2 1 s E" E"	$0 0.842 \pm 0 0.021$	0.9256E - 03 + 0.2308E - 04	$0.5162 \pm 0.0133$
3298 460880 0010	9	7 a E" E' 1	0 8 a E' E"	0 0092 + 0 0003	0.1615E - 03 + 0.5267E - 05	0 4710 + 0 0185
3298 953830 0010	á	7 ° F" F" 1	0 8 8 5' 5'	$0.00002 \pm 0.000000$	$0.2036E = 0.3 \pm 0.5267E = 0.5$	$0.4583 \pm 0.0123$
3290.955650 0010	5	7 5 E E I	0 0 5 E E	0.0110 1 0.00003	0.2030E-03 I 0.3207E-03	0.4505 ± 0.0125
3300.705790 0010	5	3 a AZ"E"	6 ZaE'E'	0.0082 ± 0.0002	0.242/E-03 ± 0.5920E-05	0.4693 ± 0.0149
3301.016690 0010	5	3 s A2"E"	6 2 S E' E'	$0.0070 \pm 0.0003$	$0.20/2E - 03 \pm 0.88/9E - 05$	$0.40/2 \pm 0.0298$
3301.065510 0010	8	5 a E" A2'	9 6 a A1'A2"	0.0255 ± 0.0006	0.1843E-03 ± 0.4337E-05	$0.4413 \pm 0.0111$
3301.447710 0010	6	0 a A1'E"	7 1 a E" E'	$0.0172 \pm 0.0007$	0.2631E-03 ± 0.1071E-04	0.3366 ± 0.0090
3301.741800 0010	6	0 s A1'E'	7 1 s E" E"	0.0135 ± 0.0003	0.2065E-03 ± 0.4589E-05	0.2765 ± 0.0082
3304.748290 0010	7	3 a A1"E'	84 a E' E"	0.0135 + 0.0009	0.1655E - 03 + 0.1103E - 04	$0.3135 \pm 0.0103$
3305 090210 0010	7	3 s A1"E"	8 4 s E' E'	0 0159 + 0 0004	0.1948E - 03 + 0.4902E - 05	0 3866 + 0 0097
3307 043710 0010	10	10 a E' E" 1	1 11 a E" E'	$0 0140 \pm 0 0004$	$0.1861E = 03 \pm 0.5318E = 05$	$0.5728 \pm 0.0156$
3307 765290 0010	5	2 2 5 5 5		0 0122 + 0 0003	$0.2291 \text{E}_{-0.3} \pm 0.5609 \text{E}_{-0.5}$	0.3657 + 0.0091
2200 055220 0010	0	2 a E E 9 a E 1 A 2 1 1		0.0122 ± 0.0003	0.1720E 02 ± 0.1620E 05	0.5057 ± 0.0091
3308.833320 0010	5	O d E AZ I	0 9 a AI AZ	0.0299 1 0.0008	0.1/30E=03 1 0.4628E=03	0.3323 1 0.0139
3309.490800 0010	6	I a E" E'	/ 2 a E' E"	$0.01/3 \pm 0.0004$	0.194/E-03 ± 0.4503E-05	$0.3254 \pm 0.0086$
3309.538550 0010	9	8 s E' A2' 1	0 9 s A2"A2"	$0.0257 \pm 0.0007$	$0.1486E-03 \pm 0.4049E-05$	$0.5280 \pm 0.0151$
3309.801520 0010	6	1 s E" E"	7 2 S E' E'	$0.0172 \pm 0.0004$	0.1936E-03 ± 0.4502E-05	$0.3173 \pm 0.0085$
3310.719630 0010	8	6 a A2'E"	9 7 a E" E'	$0.0179 \pm 0.0005$	0.1793E-03 ± 0.5008E-05	$0.4915 \pm 0.0130$
3311.186270 0010	8	6 s A2'E'	9 7 s E" E"	0.0183 ± 0.0005	0.1833E-03 ± 0.5008E-05	0.4952 ± 0.0148
3313.754620 0010	7	4 a E' E"	8 5 a E" E'	$0.0201 \pm 0.0005$	0.1773E-03 ± 0.4410E-05	0.4298 ± 0.0113
3314.150080 0010	7	4 s E' E'	8 5 s E" E"	0.0189 ± 0.0005	0.1667E-03 ± 0.4409E-05	0.4117 ± 0.0104
3315.288780 0010	5	1 a E" A2'	6 0 a A1'A2"	$0.0631 \pm 0.0016$	0.3993E-03 ± 0.1013E-04	$0.3113 \pm 0.0079$
3317.207020 1000	0	0 a A1'A2"	1 0 s A2'A2'	$0.1527 \pm 0.0038$	0.6998E - 0.3 + 0.1742E - 0.4	$0.3526 \pm 0.0230$
3317.920310 0010	6	2 a E' A2"	7 3 a A1"A2'	0.0448 + 0.0011	0.1841E-03 + 0.4521E-05	0.3739 + 0.0098
3318 145650 0010	6	2 s E' A2'	7 3 5 42"42"	0 0451 + 0 0011	$0.1854E = 0.3 \pm 0.4521E = 0.5$	$0.3663 \pm 0.0101$
3319 150360 0010	à	0 - A2"E! 1	0 10 2 5' 5"	0 0212 + 0 0007	$0.1565 r = 0.03 \pm 0.1521 \pm 0.05$	$0.5280 \pm 0.0136$
2210 709270 0010	0			0.0212 ± 0.0007	0.1706E 02 ± 0.0100E 05	0.5200 ± 0.0150
3319.790270 0010	9	7 - D" D'	0 10 S E E	0.0242 ± 0.0000	0.17720 02 0.47200 05	0.0224 ± 0.0100
3320.764700 0010	8	7 a E. E.	9 8 a E' E'	0.0263 ± 0.0007	0.1//3E-03 ± 0.4/20E-05	0.5636 ± 0.0140
3321.333200 0010	8	/ S E" E"	9 8 S E' E'	$0.0251 \pm 0.0006$	$0.1692E - 03 \pm 0.4045E - 05$	$0.5238 \pm 0.0132$
3323.002300 0010	5	0 a A2'E"	6 1 a E" E'	$0.0247 \pm 0.0006$	0.2189E-03 ± 0.5316E-05	$0.3316 \pm 0.0086$
3323.158970 0010	1	5 a E" A2'	8 6 a Al'A2"	$0.0552 \pm 0.0014$	$0.1711E - 03 \pm 0.4339E - 05$	$0.4968 \pm 0.0130$
3323.318000 0010	5	0 s A2'E'	6 1 s E" E"	$0.0213 \pm 0.0005$	0.1887E-03 ± 0.4430E-05	0.3012 ± 0.0075
3323.594090 0010	7	5 s E" A2"	8 6 s A2'A2'	$0.0547 \pm 0.0014$	0.1695E-03 ± 0.4339E-05	$0.4724 \pm 0.0118$
3326.587230 0010	6	3 a A2"E'	74 a E' E"	$0.0361 \pm 0.0009$	0.2139E-03 ± 0.5332E-05	$0.4790 \pm 0.0146$
3326.958140 0010	6	3 s A2"E"	74 s E' E'	0.0289 ± 0.0007	0.1712E-03 ± 0.4147E-05	$0.4344 \pm 0.0122$
3327.636170 1000	10	9 s A2"A2" 1	0 9 a A1"A2'	$0.0464 \pm 0.0012$	0.5903E-03 ± 0.1527E-04	$0.5425 \pm 0.0145$
3328.057990 1000	10	8 a E' E" 1	0 8 s E' E'	$0.0123 \pm 0.0004$	0.5361E-03 ± 0.1743E-04	$0.4673 \pm 0.0117$
3329 130960 0010	4	2 a E' E"	5 1 a E" E'	$0 \ 0123 + 0 \ 0003$	0.1780E - 03 + 0.4341E - 05	$0.3503 \pm 0.0219$
3329 183630 1000	10	10 s E' E' 1	0 10 a E' E"	0 0409 + 0 0012	0.5992E - 03 + 0.1758E - 04	0.5538 + 0.0423
3329 249380 1000	± 0			$0.1010 \pm 0.0012$	$0.4424E = 03 \pm 0.1095E = 04$	$0.6078 \pm 0.0120$
3320 ACE330 1000	л Л	2 0 FL FL	5 1 c c" c"	0.1111 + 0.0023	0 20838-03 + 0 70348 05	0 4724 + 0 0164
3330 E03600 1001U	10			0.0144 1 0.0000	0 704/F_02 ± 0 1700F 04	0 6106 ± 0 0106
3329.583680 1000	10	9 a A1 AZ 1	0 9 5 AZ AZ	0.0554 ± 0.0014	0.7044E-03 ± 0.1780E-04	0.0100 ± 0.0180
3331.038180 1000	×	o S AZ'AZ'	o ba Al'AZ"	U.U661 ± U.UU20	U.34/IE-U3 ± U.1655E-04	U.4956 ± U.U122
3331.1/8410 1000	8	/ S E" E"	8 / a E" E'	$0.0401 \pm 0.0015$	$0.3866E - 03 \pm 0.1446E - 04$	$0.5/78 \pm 0.0184$
3331.358910 1000	8	3 s A2"A2"	8 3 a A1"A2'	$0.0094 \pm 0.0006$	0.5020E-03 ± 0.3204E-04	$0.2304 \pm 0.0079$
3331.410090 0010	5	1 s E" E"	6 2 s E' E'	0.0260 ± 0.0008	0.1634E-03 ± 0.5027E-05	0.3260 ± 0.0084
3331.469500 1000	9	9 a A1"A2'	9 9 s A2"A2"	$0.1123 \pm 0.0030$	0.4916E-03 ± 0.1313E-04	$0.5775 \pm 0.0161$
3331.600410 1000	7	4 s E' E'	74 a E' E"	$0.0246 \pm 0.0012$	0.5336E-03 ± 0.2603E-04	0.3423 ± 0.0106
3331.628260 1000	8	8 s E' E'	88aE'E"	0.1330 ± 0.0036	0.7497E-03 ± 0.2029E-04	0.5639 ± 0.0144
3331.713720 1000	7	5 s E" E"	75aE"E'	$0.0523 \pm 0.0014$	0.6184E-03 ± 0.1655E-04	$0.4076 \pm 0.0100$
3331.738610 1000	9	6 s A2'A2'	9 6 a A1'A2"	0.0256 + 0.0008	$0.5629E-03 \pm 0.1759E-04$	$0.4549 \pm 0.0216$
3331 923930 1000	7	6 s A2'A2'	7 6 a A1'A2"	$0.2146 \pm 0.0054$	0.7236E-03 + 0.1821E-04	0.5518 + 0.0143
3332 348790 1000	, ,	7 s E" F"	7 7 a E" F'	0 1771 + 0 0047	0.6945E-03 + 0.1843E-04	0 5893 + 0 0146
3332 300570 1000	í.	 /	6 / a E' E"	0 0634 + 0 0010	0.6060 = 0.3 + 0.1720 = 0.4	$0.4850 \pm 0.0110$
3332 6370C0 1000	0		о чав: В. 6 Бор <b>н</b> р!	0.0034 ± 0.0018 0.1340 ± 0.0034	0 6076E-03 ± 0.1/20E-04	0.4000 ± 0.0142
3332.03/U0U 1000	o C	J S E' E''	U J d E. E.	0.1340 I 0.0036	0.03/0E-03 £ 0.10/4E-04	0.JUJJ I U.UI43
3332.9380/0 1000	8	o a Al AZ"	o os Az'AZ'	U.U052 ± U.UU17	0.5393E-U3 ± 0.1406E-04	U.430/ ± U.U1//
3332.961570 1000	5	2 S E' E'	5 Z a E' E"	$0.0256 \pm 0.0009$	U.5/38E-03 ± 0.2017E-04	$0.3122 \pm 0.0374$
3333.025050 1000	6	6 s A2'A2'	6 6 a Al'A2"	$0.4404 \pm 0.0111$	$0.6530E-03 \pm 0.1646E-04$	$0.6032 \pm 0.0152$
3333.086260 1000	5	3 s A2"A2"	5 3 a A1"A2'	$0.1514 \pm 0.0038$	U.6895E-03 ± 0.1731E-04	$0.4414 \pm 0.0159$
3333.303480 1000	5	4 s E' E'	54 a E' E"	0.1558 ± 0.0039	0.7040E-03 ± 0.1762E-04	0.5381 ± 0.0134
3333.505450 1000	8	8 a E' E"	8 8 s E' E'	0.1221 ± 0.0037	0.6879E-03 ± 0.2084E-04	$0.5066 \pm 0.0128$
3333.573170 1000	7	6 a A1'A2"	7 6 s A2'A2'	$0.1813 \pm 0.0050$	0.6111E-03 ± 0.1685E-04	0.5811 ± 0.0144
3333.642860 1000	5	5 s E" E"	55aE"E'	0.2838 ± 0.0077	0.6978E-03 ± 0.1893E-04	0.6579 ± 0.0169
3333.718250 1000	4	2 s E' E'	4 2 a E' E"	0.0558 ± 0.0020	0.6286E-03 ± 0.2253E-04	0.3897 ± 0.0101
3333.890410 1000	4	3 s A2"A2"	4 3 a A1"A2'	0.3088 ± 0.0077	0.7066E-03 ± 0.1762E-04	0.5316 ± 0.0148
3333.973530 1000	6	3 a A1"A2'	6 3 s A2"A2"	0.0679 + 0.0018	0.6534E-03 ± 0.1732E-04	0.3799 + 0.0094
	-					

3334.123440 1000	64 a E' E"	6 4 s E' E'	$0.0708 \pm 0.0017$	0.6764E-03 ± 0.1624E-04	$0.4726 \pm 0.0159$
3334.168090 1000	44 s E' E'	44 a E' E"	0.2848 ± 0.0073	0.6462E-03 ± 0.1656E-04	0.6589 ± 0.0167
3334 258980 1000	77aE"E'	7 7 s e" e"	$0\ 2201\ +\ 0\ 0057$	0.8627E - 03 + 0.2234E - 04	$0.7789 \pm 0.0256$
3334 393640 1000	3 2 8 5' 5'	3 2 3 5' 5"	$0.1065 \pm 0.0028$	$0.6284E = 03 \pm 0.1652E = 04$	$0.4887 \pm 0.0149$
2224 412570 1000			0.1040 + 0.0020	0.02040 03 1 0.10320 04	0.4007 ± 0.0145
3334.413370 1000	O J A E E	O J S E E	0.1242 1 0.0030	0.0402E=03 1 0.1873E=04	0.5502 1 0.0155
3334.598250 1000	3 3 S A2"A2"	3 3 a Al"A2'	$0.5606 \pm 0.0139$	$0.6/1/E - 03 \pm 0.1665E - 04$	$0.6593 \pm 0.0171$
3334.642560 1000	52 a E' E"	5 2 s E' E'	$0.0273 \pm 0.0007$	0.6116E-03 ± 0.1568E-04	0.3559 ± 0.0276
3334.797570 1000	5 3 a A1"A2'	5 3 s A2"A2"	0.1581 ± 0.0051	0.7197E-03 ± 0.2322E-04	0.3789 ± 0.0108
3334 901280 1000	6 6 2 21'22"	6 6 8 22'22'	$0.4323 \pm 0.0125$	$0.6406E = 03 \pm 0.1852E = 04$	$0.5991 \pm 0.0147$
2224 022500 1000	0 0 a AI AZ	0 0 3 AZ AZ	0.4323 ± 0.0123	0.04000 03 1 0.10320 04	0.5551 ± 0.0147
3334.932590 1000	ZZSEE	Z Z A E' E'	0.2298 ± 0.0063	0.7098E-03 ± 0.1946E-04	0.5951 ± 0.0234
3335.055620 1000	54 a E' E"	5 4 S E' E'	$0.1448 \pm 0.0040$	0.6539E-03 ± 0.1806E-04	$0.5155 \pm 0.0129$
3335.171170 1000	1 1 s e" e"	1 1 a E" E'	0.1073 ± 0.0029	0.6405E-03 ± 0.1731E-04	0.5196 ± 0.0130
3335.308070 1000	4 1 a E" E'	4 1 s E" E"	$0.0128 \pm 0.0012$	$0.6084E-03 \pm 0.5704E-04$	$0.4101 \pm 0.0117$
3335 425620 1000	4 2 a E' E"	4 2 5 E' E'	$0.0556 \pm 0.0015$	0.6260E = 03 + 0.1689E = 04	0.3994 + 0.0102
3335 475590 1000	5 5 5 5 5 " 5 "	5 5 6 5" 5"	0 2679 + 0 0067	0.6591E - 03 + 0.1647E - 04	$0.5971 \pm 0.0102$
3333.473380 1000	JJAEE	JJSEE	0.20/0 1 0.000/	0.0301E=03 1 0.1047E=04	0.5974 1 0.0147
3335.635610 1000	4 3 a A1"A2'	4 3 S AZ"AZ"	$0.3068 \pm 0.0079$	$0.7016E-03 \pm 0.1807E-04$	$0.5003 \pm 0.0123$
3335.668760 0010	64 a E' E"	7 5 a E" E'	$0.0346 \pm 0.0012$	0.1451E-03 ± 0.5033E-05	$0.4366 \pm 0.0130$
3335.975990 1000	44aE'E"	4 4 s E' E'	0.2866 ± 0.0072	0.6499E-03 ± 0.1633E-04	0.6153 ± 0.0156
3336.000020 1000	3 1 a E" E'	3 1 s E" E"	$0.0284 \pm 0.0008$	$0.7072E-03 \pm 0.1992E-04$	$0.3604 \pm 0.0148$
3336 094480 0010	6 4 s E' E'	7 5 5 E" E"	0.0419 + 0.0012	0.1757E - 03 + 0.5032E - 05	$0.5695 \pm 0.0184$
3336 139540 1000	3 2 2 5 5 5	3 2 5 5 5	0 1142 + 0 0029	0.6735 = -03 + 0.1710 = -04	$0.4525 \pm 0.0113$
3330.130340 1000	J Z A E E	J Z S E E	0.1142 ± 0.0029	0.07335-03 1 0.17105-04	0.4323 ± 0.0113
3336.390570 1000	3 3 a Al"AZ'	3 3 S AZ"AZ"	$0.5620 \pm 0.0141$	0.6/30E-03 ± 0.1688E-04	$0.6091 \pm 0.0151$
3336.560070 1000	2 1 a E" E'	2 1 s E" E"	$0.0486 \pm 0.0013$	0.6335E-03 ± 0.1695E-04	0.3438 ± 0.0089
3336.715860 1000	22aE'E"	2 2 s E' E'	$0.2130 \pm 0.0053$	0.6575E-03 ± 0.1636E-04	0.5994 ± 0.0149
3336.910550 0010	4 1 s E" A2"	5 0 s A2'A2'	0.0836 ± 0.0021	0.3686E-03 ± 0.9258E-05	0.3248 ± 0.0090
3336.951580 1000	1 1 a E" E'	1 1 s e" e"	0.1090 + 0.0028	0.6503E - 03 + 0.1670E - 04	0.5309 + 0.0177
3339 457220 0010	5 2 3 E' A2"	6 3 a A1"A2'	$0.0739 \pm 0.0018$	$0.1648E = 0.3 \pm 0.4014E = 0.5$	$0.4196 \pm 0.0108$
3330 0EECOO 0010	5 2 a E AZ	6 3 0 AL AZ	0.0743 ± 0.0010	0 16570-02 ± 0 40270 05	0 4205 ± 0.0105
3339.03302U UUIU	J Z S E' AZ'	0 3 5 AZ AZ	0.0/43 ± 0.0019	0.10J/E-03 I 0.423/E-05	0.420J I 0.0105
3343.068960 0010	/ / a E" E'	s sae'e"	$0.055/\pm 0.0014$	U.15/6E-U3 ± 0.3961E-05	0.6058 ± 0.0176
3343.705160 0010	7 7 s E" E"	8 8 s E' E'	$0.0575 \pm 0.0015$	0.1627E-03 ± 0.4244E-05	$0.5765 \pm 0.0153$
3344.344540 0010	4 0 a A1'E"	5 1 a E" E'	0.0290 ± 0.0007	0.1671E-03 ± 0.4033E-05	0.3101 ± 0.0117
3344.683680 0010	4 0 s A1'E'	5 1 s E" E"	0.0299 ± 0.0008	0.1722E-03 ± 0.4609E-05	0.3294 ± 0.0087
3345 137850 0010	6 5 a F" 12'	7 6 a <u><u><u></u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u></u>	0 1077 + 0 0027	0.1565E = 03 + 0.3924E = 05	$0.5450 \pm 0.0139$
224E 620000 0010	C E a DI AZ'	7 6 0 0 0 0 0 0 0	0.1102 + 0.0027	0 1601E 03 2 0 40COE 05	0.54J0 ± 0.0150
3343.62U9UU UUIU	o JSE" A2"	/ OSAZ'AZ'	U.IIUZ ± U.UU28	0.1001E-03 ± 0.4069E-05	U.3418 ± U.U159
3348.257510 0010	5 3 a A1"E'	6 4 a E' E"	$0.0496 \pm 0.0012$	0.1558E-03 ± 0.3769E-05	$0.4831 \pm 0.0124$
3348.662510 0010	5 3 s A1"E"	6 4 s E' E'	$0.0502 \pm 0.0012$	0.1576E-03 ± 0.3768E-05	0.4904 ± 0.0123
3350.202300 0010	32 a E' E"	4 1 a E" E'	$0.0127 \pm 0.0003$	0.1803E-03 ± 0.4259E-05	$0.4581 \pm 0.0116$
3350 558200 0010	3 2 5 E' E'	4 1 s E" E"	$0 \ 0135 + 0 \ 0003$	0.1916E - 03 + 0.4258E - 05	0 4592 + 0 0115
3352 437800 0010	4 1 3 E" E'	5 2 5 5 5 5 7	$0.0406 \pm 0.0010$	0.1590E - 03 + 0.3901E - 05	$0.3795 \pm 0.0125$
3352.437890 0010	4 1 a E E	JZAEE	0.0408 1 0.0010	0.1500E-05 1 0.3091E-05	0.3795 ± 0.0125
3352.816280 0010	4 I S E'' E''	5 Z S E' E'	$0.0428 \pm 0.0011$	0.1665E-03 ± 0.4280E-05	$0.4023 \pm 0.0109$
3355.000820 1000	1 0 s A2'A2'	0 0 a A1'A2"	$0.1181 \pm 0.0031$	0.4857E-03 ± 0.1275E-04	0.3386 ± 0.0106
3355.565520 0010	6 6 s A2'E'	7 7 s e" e"	0.0787 ± 0.0020	0.1547E-03 ± 0.3932E-05	0.5895 ± 0.0152
3357.405870 0010	54 a E' E"	65 a E" E'	$0.0655 \pm 0.0018$	0.1429E-03 ± 0.3926E-05	$0.5269 \pm 0.0135$
3357 648680 0010	3 1 a E" A2'	4 0 a A1'A2"	0.0919 + 0.0023	0.3313E-03 + 0.8292E-05	0 3383 + 0 0088
3357 962350 0010	5 4 6 5 1 5 1	6 5 6 5" 5"	$0.0697 \pm 0.0017$	0.1499E - 03 + 0.3707E - 05	$0.5463 \pm 0.0136$
3357.002350 0010	JASEE	0 J S E E	0.00007 ± 0.00017	0.1490E-03 1 0.3707E-05	0.5405 ± 0.0150
3360.901080 0010	4 Z a E' AZ"	5 3 a Al"AZ"	$0.1135 \pm 0.0028$	0.1510E-03 ± 0.3726E-05	$0.4668 \pm 0.0124$
3361.275040 0010	4 2 s E' A2'	5 3 s A2"A2"	$0.1154 \pm 0.0029$	0.1536E-03 ± 0.3859E-05	$0.4704 \pm 0.0122$
3365.428230 0010	30 a A2'E"	4 1 a E" E'	0.0378 ± 0.0009	0.1603E-03 ± 0.3816E-05	0.3259 ± 0.0085
3365.808570 0010	3 0 s A2'E'	4 1 s E" E"	$0.0371 \pm 0.0009$	0.1573E-03 ± 0.3815E-05	0.3267 ± 0.0081
3366 942970 0010	55aE"A2'	6 6 a A1'A2"	0 1920 + 0 0048	0 1427E - 03 + 0 3569E - 05	0 5896 + 0 0153
3367 469940 0010	5 5 e F" A2"	6 6 8 22'22'	$0.1950 \pm 0.0019$	$0.1449E = 0.3 \pm 0.3642E = 0.5$	$0.5888 \pm 0.0147$
2260 711520 0010	4 2 3 A 2 WEL	5 4 5 EL E	0.0767 ± 0.0010	0.1207E 02 ± 0.2460E 05	0.5000 ± 0.0147
3369./11520 0010	4 3 a A2"E'	5 4 a E' E''	0.0767 ± 0.0019	0.139/E-03 ± 0.3460E-05	0.5263 ± 0.0157
3370.149010 0010	4 3 s A2"E"	5 4 s E' E'	$0.0793 \pm 0.0020$	$0.1444E-03 \pm 0.3641E-05$	$0.5383 \pm 0.0139$
3373.567410 0010	3 1 a E" E'	4 2 a E' E"	0.0521 ± 0.0013	0.1392E-03 ± 0.3473E-05	0.3990 ± 0.0103
3373.953490 0010	3 1 s E" E"	4 2 s E' E'	$0.0547 \pm 0.0014$	0.1461E-03 ± 0.3740E-05	0.4045 ± 0.0104
3374.551250 1000	2 1 s E" E"	1 1 a E" E'	$0.1206 \pm 0.0030$	$0.7114E-03 \pm 0.1770E-04$	$0.5193 \pm 0.0136$
3376 269610 1000	2 0 a A1'A2"	1 0 5 22'22'	0 3248 + 0 0080	0.7312E - 03 + 0.1801E - 04	0.2427 + 0.0070
3376 325790 1000	2 1 2 5" 5"	1 1 e F" F"	$0.1282 \pm 0.0032$	$0.7559E = 0.3 \pm 0.1887E = 0.4$	$0.4889 \pm 0.0132$
3370.323730 1000	2 1 a E E	1 1 5 E E	0.1202 ± 0.0032	0.75555-05 ± 0.18876-04	0.4009 1 0.0132
3378.852170 0010	Z I S E" AZ"	3 U S AZ'AZ'	$0.0804 \pm 0.0020$	0.2935E-03 ± 0.730IE-05	$0.3510 \pm 0.0088$
3378.917620 0010	4 4 a E' E"	5 5 a E" E'	$0.1082 \pm 0.0027$	0.1337E-03 ± 0.3336E-05	$0.5903 \pm 0.0151$
3379.410950 0010	4 4 s E' E'	5 5 s E" E"	$0.1138 \pm 0.0031$	0.1406E-03 ± 0.3829E-05	0.6363 ± 0.0201
3382.046060 0010	3 2 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	0.1564 ± 0.0039	0.1361E-03 ± 0.3393E-05	0.5187 ± 0.0131
3382,477760 0010	3 2 s E' A2'	4 3 s A2"A2"	0.1575 + 0 0039	0.1370E-03 + 0.3393E-05	0.5092 + 0.0132
3384 619190 0010	9 7 a E" A?'	9 6 a 11'12"	0 0077 + 0 0002	0.1250E-03 + 0.3247E-05	0.4683 + 0.0145
3384 978330 0010	9 7 e F" X0"	9 6 - 10110	0 0072 + 0 0002	0.1169E=03 + 0.3247E=05	0.4611 + 0.0171
3396 264210 0010		3 1 5 5" 5"		0 137/E_02 ± 0 3570E 05	0 3001 T 0 0000
3300.204310 UUIU	2 U a AL'E"	) I a E E	0.0304 ± 0.0010	0.13/4E-03 I 0.33/8E-05	0.3091 I 0.0086
3380.659860 0010	∠ USAl'E'	J I S E" E"	$0.0391 \pm 0.0010$	U.1399E-U3 ± U.3577E-05	0.3128 ± 0.0088
3387.440650 0010	8 7 a E" A2'	8 6 a A1'A2"	$0.0154 \pm 0.0004$	U.1504E-03 ± 0.3906E-05	$0.4929 \pm 0.0125$
3390.915360 0010	3 3 a A1"E'	44 a E' E"	$0.1100 \pm 0.0027$	0.1262E-03 ± 0.3098E-05	0.6079 ± 0.0155
3391.383880 0010	3 3 s A1"E"	44 s E' E'	$0.1174 \pm 0.0030$	0.1347E-03 ± 0.3441E-05	0.6311 ± 0.0169
3393.803510 1000	3 0 s A2'A2'	2 0 a A1'A2"	0.4201 + 0.0105	0.7614E-03 + 0.1903E-04	0.2612 + 0.0079
3393 848560 1000	3 1 9 8" 8"	2 1 a E" F'	0 1904 + 0 0000	0.7625E-03 + 0.1922E-04	0 3669 + 0 0092
3303 00000 1000	о топ п'	2 1 a B B	0.1207 - 0.0048	0 72260 02 4 0 10020 04	0.5009 ± 0.0092
2227.222000 TOOO	J Z S E' E'	2 2 a E' E''	0.120/ ± 0.0031	0.1320E-U3 I U.1882E-U4	0.JJ/U I U.UI38
3394.414710 0010	2 1 a E" E'	3 Z a E' E"	$0.0635 \pm 0.0020$	U.1288E-03 ± 0.4058E-05	U.4U86 ± U.0143
3394.832600 0010	2 1 s E" E"	3 2 s E' E'	$0.0637 \pm 0.0016$	0.1292E-03 ± 0.3246E-05	$0.4455 \pm 0.0111$
3395.598540 1000	3 1 a E" E'	2 1 s E" E"	$0.1916 \pm 0.0048$	0.7669E-03 ± 0.1921E-04	0.3710 ± 0.0105
3395,764850 1000	3 2 a E' E"	2 2 5 E' E'	0.1267 + 0.0032	0.7686E - 0.3 + 0.1941E - 0.4	0.5644 + 0.0161
3398 079950 0010	6 6 - 11'5"	6 5 - 5" 5'	0.0141 + 0.00052	$0.1500E = 03 \pm 0.1941E 04$	0 6364 + 0 0220
2200 462260 0010	C C C NI E		0.0126 - 0.0000	0 12400 02 2 0 21010 05	0 6010 - 0 0220
3390.40220U UUIU	U U S AL E	O J S E. E.	0.0120 I 0.0003	0.1340E-03 I 0.3191E-05	0.JJ12 I U.UJ31
3398.994730 0010	⊥ ⊥ a E" A2'	2 U a A1'A2"	$0.0482 \pm 0.0012$	$0.261/E-03 \pm 0.6515E-05$	U.4/94 ± U.0123
3402.934820 0010	22 a E' A2"	3 3 a A1"A2'	$0.2013 \pm 0.0050$	0.1241E-03 ± 0.3082E-05	$0.6221 \pm 0.0154$
3403.384060 0010	2 2 s E' A2'	3 3 s A2"A2"	0.1919 ± 0.0050	0.1183E-03 ± 0.3082E-05	0.5654 ± 0.0221
3404,211250 0010	6 5 a E." E.	64 a E' E"	0.0181 + 0 0005	0.1232E-03 + 0.3402E-05	0.5198 + 0.0129
3404 491190 0010	6 5 0 5" 5"	6 4	0 0158 + 0 0005	0.1075E=03 + 0.3402E=05	0.4764 + 0.0132
3405 706400 0010		0 2 3 3 1 1 3 2 1		$0.20750 05 \pm 0.54020 05$	0 3/00 ± 0 0100
3400.790400 UUIU	0 4 d E' AZ"	0 0 d AL"AZ"	0.0120 + 0.0003	0.3401E-04 L 0.2331E-05	0.3400 ± 0.0108
3406.022860 0010	8 4 S E' A2'	ថ ្វ S A2"A2"	$0.0128 \pm 0.0005$	$0.1003E-03 \pm 0.3918E-05$	U.3562 ± U.0091
3406.191360 0010	5 5 a E" E'	54 a E' E"	$0.0182 \pm 0.0005$	U.1288E-03 ± 0.3537E-05	0.5974 ± 0.0157
3406.575500 0010	5 5 s E" E"	54 s E' E'	$0.0175 \pm 0.0005$	0.1238E-03 ± 0.3537E-05	0.5580 ± 0.0168
3406.802850 0010	1 0 a A2'E"	2 1 a E" E'	$0.0343 \pm 0.0009$	0.1216E-03 ± 0.3192E-05	0.3465 ± 0.0116
3407.218250 0010	1 0 s A2'E'	2 1 s E" E"	0.0316 + 0.0009	0.1121E-0.3 + 0.3191E-0.5	0.3162 + 0.0103
3408 207800 0010	7 4 5 81 30"	7 3 5 51 10	$0.0238 \pm 0.0009$	0.1039E=03 + 0.2610E=05	0.3938 + 0.0105
3400.207000 UUIU	7 4 a 11 AZ"	/ J d AL"AZ'		0.1097E 03 2 0.2019E-U3	0.3530 ± 0.0105
3408.038440 0010	/ 4 S E' AZ'	/ 3 S AZ"AZ"	0.0249 ± 0.0006	0.1041E 02 + 0.2019E-U5	0.410/ ± 0.0106
	0 4 a E' A2"	o ja Al"AZ'	U.U369 ± U.UU12	∪.⊥U41E−U3 ± U.JJ86E−U5	∪.4∪3∠ ± U.U1U5

3410.967190 0010	6 4 s E' A2'	6 3 s A2"A2"	$0.0391 \pm 0.0010$	0.1103E-03 ± 0.2822E-05	$0.4420 \pm 0.0114$
3412.628990 0010	54 a E' A2"	5 3 a A1"A2'	$0.0519 \pm 0.0014$	0.1154E-03 ± 0.3114E-05	0.5036 ± 0.0131
3412 959290 1000	4 1 s E" E"	3 1 a E" E'	0 2032 + 0 0051	0.7694E - 03 + 0.1931E - 04	0 3580 + 0 0099
3412 989790 0010	5 / 8 5' 22'	5 3 9 22"22"	$0.0537 \pm 0.0014$	$0.1194F = 03 \pm 0.3113F = 05$	$0.5011 \pm 0.0145$
2412.007200 1000		3 3 5 AZ AZ	0.0007 ± 0.0014	0.11040 03 1 0.31130 03	0.0011 ± 0.0140
3413.08/300 1000	4 2 S E' E'	3 Z a E' E"	$0.1/66 \pm 0.0044$	$0.7918E-03 \pm 0.1973E-04$	$0.4586 \pm 0.0120$
3413.320550 1000	4 3 s A2"A2"	3 3 a A1"A2'	0.2191 ± 0.0055	0.7694E-03 ± 0.1931E-04	0.5870 ± 0.0147
3414.309920 0010	4 4 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	$0.0473 \pm 0.0012$	0.1189E-03 ± 0.3016E-05	0.5673 ± 0.0142
3414 636240 1000	4 0 a A1'A2"	3 0 5 A2'A2'	0 4452 + 0 0110	0 8041E - 03 + 0 1987E - 04	0 2725 + 0 0075
2414 680210 1000		2 1 9 5 112 112	0.2270 ± 0.00110	0.001111 03 1 0.19071 01	0 2052 ± 0.0073
3414.089210 1000	4 I a E E	3 I S E E	0.2279 ± 0.0057	0.8624E=03 1 0.2137E=04	0.3933 1 0.0133
3414.832570 1000	4 2 a E' E"	3 2 S E' E'	$0.1/28 \pm 0.0044$	$0.7744E-03 \pm 0.1972E-04$	$0.4561 \pm 0.0112$
3414.971700 0010	1 1 a E" E'	2 2 a E' E"	$0.0638 \pm 0.0019$	0.1069E-03 ± 0.3184E-05	$0.5462 \pm 0.0143$
3415.105140 1000	4 3 a A1"A2'	3 3 s A2"A2"	0.2443 ± 0.0063	0.8574E-03 ± 0.2211E-04	0.6558 ± 0.0168
3415 409910 0010	1 1 s E" E"	2 2 5 E' E'	$0 0685 \pm 0 0017$	0 1148E-03 + 0 2848E-05	0.5910 + 0.0147
3417 254910 0010	6 3 2 21"""	6 2 2 5 5 5	$0.0199 \pm 0.0005$	0.9699E - 0.1 + 0.2566E - 0.5	0 3596 + 0 0093
2417 (00(00 0010	C 2 - NIUDU		0.0107 + 0.0005	0.10110 02 1 0.25000 05	
3417.688690 0010	6 3 S AL"E"	6 Z S E' E'	$0.0197 \pm 0.0005$	$0.1011E - 03 \pm 0.2565E - 05$	$0.3672 \pm 0.0097$
3419.366940 0010	5 3 a A2"E'	5 2 a E' E"	0.0288 ± 0.0008	0.1049E-03 ± 0.2913E-05	$0.4182 \pm 0.0132$
3419.727260 0010	5 3 s A2"E"	5 2 s E' E'	0.0285 ± 0.0008	0.1038E-03 ± 0.2913E-05	0.4018 ± 0.0127
3421.069690 0010	4 3 a A1"E'	4 2 a E' E"	$0.0350 \pm 0.0009$	0.1098E-03 ± 0.2823E-05	$0.4772 \pm 0.0130$
3421 446140 0010	4 3 5 A1"E"	4 2 5 E' E'	0 0358 + 0 0009	0.1123E = 03 + 0.2823E = 05	0 4993 + 0 0141
3433 003050 0010	7 0	7 1		0.11238 03 1 0.20238 03	0.2110 + 0.0120
3422.083930 0010	/ Zat t	/ I d E E	0.0108 1 0.0003	0.8655E=04 I 0.2449E=05	0.3119 1 0.0139
3422.362260 0010	7 2 s E' E'	7 1 s E" E"	$0.0108 \pm 0.0005$	$0.8815E-04 \pm 0.4081E-05$	$0.2958 \pm 0.0246$
3422.438080 0010	33 a A2"E'	32 a E' E"	0.0308 ± 0.0008	0.1180E-03 ± 0.3066E-05	0.5835 ± 0.0184
3422.834600 0010	3 3 s A2"E"	3 2 s E' E'	$0.0303 \pm 0.0008$	0.1161E-03 ± 0.3066E-05	0.5821 ± 0.0154
3424 434680 0010	6 2 a E' E"	6 1 a E" E'	$0 0186 \pm 0 0005$	0 9042E - 04 + 0 2431E - 05	0 3004 + 0 0082
3424 729980 0010	6 2 5 5 5	6 1 9 5" 5"	$0.0199 \pm 0.0005$	$0.90120 - 0.1 \pm 0.21302 - 0.5$	$0.3022 \pm 0.0114$
3424.729980 0010	0 2 3 E E		0.0100 ± 0.0005	0.91395-04 1 0.24305-05	0.3022 ± 0.0114
3426.373150 0010	5 Z a E' E"	5 La E' E'	$0.0285 \pm 0.0007$	0.9366E-04 ± 0.2300E-05	$0.3344 \pm 0.0089$
3426.792300 0010	5 2 s E' E'	5 1 s E" E"	0.0276 ± 0.0009	0.9069E-04 ± 0.2957E-05	0.2345 ± 0.0063
3427.024270 0010	0 0 a A1'E"	1 1 a E" E'	0.0241 ± 0.0006	0.1050E-03 ± 0.2614E-05	0.4601 ± 0.0116
3427.454930 0010	0 0 s A1'E'	1 1 s e" e"	0.0242 + 0.0006	0.1054E - 0.3 + 0.2614E - 0.5	0.4488 + 0.0121
3428 150360 0010	4 2 a E' E"	4 1 a E'' E'	$0 0402 \pm 0 0010$	$0 1033E = 03 \pm 0 2569E = 05$	$0.3479 \pm 0.0088$
3420.130300 0010	4 2 a E E	4 1 a D" D"	0.0402 ± 0.0010	0.1003E-03 ± 0.2509E-05	0.34/9 1 0.0000
3428.527450 0010	4 2 S E' E'	4 I S E'' E''	$0.0392 \pm 0.0010$	0.100/E-03 ± 0.2569E-05	$0.3686 \pm 0.0098$
3429.535430 0010	32 a E' E"	3 1 a E" E'	$0.0429 \pm 0.0011$	0.1039E-03 ± 0.2664E-05	0.4169 ± 0.0111
3429.745250 0010	7 1 s E" A2"	7 0 s A2'A2'	0.0383 ± 0.0010	0.1531E-03 ± 0.3997E-05	0.2067 ± 0.0052
3429,927860 0010	3 2 s E' E'	3 1 s e" e"	0.0426 + 0.0011	0.1032E - 03 + 0.2664E - 05	0.4137 + 0.0115
3430 579900 0010	2 2 2 5 5 5	2 1 2 5 5	0 0331 + 0 0009	$0.10022 00 \pm 0.20012 00$	$0.5349 \pm 0.0133$
3430.378800 0010	2 2 a E E		0.0001 ± 0.0008	0.1049E-05 ± 0.2550E-05	0.5340 ± 0.0135
3430.986260 0010	Z Z S E' E'	Z I S E" E"	$0.0335 \pm 0.0008$	0.1062E-03 ± 0.2535E-05	$0.5272 \pm 0.0141$
3431.796660 0010	6 1 a E" A2'	6 0 a A1'A2"	0.0689 ± 0.0018	0.1620E-03 ± 0.4233E-05	0.2228 ± 0.0085
3431.885150 1000	5 0 s A2'A2'	4 0 a A1'A2"	0.3788 ± 0.0094	0.8017E-03 ± 0.1989E-04	0.2983 ± 0.0089
3431,918460 1000	5 1 s E" E"	4 1 a E" E'	0.1881 + 0.0047	0.8146E - 0.3 + 0.2035E - 0.4	$0.3493 \pm 0.0097$
3432 025530 1000	5 2 5 5 5	1 2 3 E' E"	$0.1749 \pm 0.0044$	0.9199E - 03 + 0.2064E - 04	$0.4257 \pm 0.0105$
3432.023330 1000	J Z S E E	4 2 d E E	0.1/40 ± 0.0044	0.0190E-03 1 0.2004E-04	0.4257 ± 0.0105
3432.225070 1000	5 3 S A2"A2"	4 3 a Al"AZ'	$0.2867 \pm 0.0072$	$0.8065E - 03 \pm 0.2025E - 04$	$0.5099 \pm 0.0128$
3432.547410 1000	54 s E' E'	4 4 a E' E"	0.0899 ± 0.0022	0.7925E-03 ± 0.1939E-04	0.5959 ± 0.0150
3433.630650 1000	5 1 a E" E'	4 1 s E" E"	0.1879 ± 0.0046	0.8133E-03 ± 0.1991E-04	0.3405 ± 0.0087
3433.750730 1000	52 a E' E"	4 2 s E' E'	$0.1748 \pm 0.0043$	0.8194E - 0.3 + 0.2016E - 0.4	0.4232 + 0.0117
3433 977990 1000	5 3 2 21"22"	A 3 g A2"A2"	$0.2887 \pm 0.0072$	$0.8117E = 03 \pm 0.2024E = 04$	$0.5044 \pm 0.0126$
3433.977990 1000	J J A AI AZ	4 J S AZ AZ	0.2007 ± 0.0072	0.011/E-03 1 0.2024E-04	0.5044 1 0.0120
3434.201600 0010	5 I S E" AZ"	5 U S AZ'AZ'	$0.1129 \pm 0.0028$	$0.1/59E-03 \pm 0.4362E-05$	$0.2580 \pm 0.0066$
3434.350180 1000	54 a E' E"	4 4 s E' E'	$0.0912 \pm 0.0023$	0.8035E-03 ± 0.2026E-04	$0.5575 \pm 0.0179$
3434.486710 0010	8 0 a A1'E"	8 1 a E" E'	0.0042 ± 0.0001	0.6261E-04 ± 0.1491E-05	0.1701 ± 0.0079
3434.774720 0010	8 0 s A1'E'	8 1 s E" E"	0.0043 + 0.0001	0.6410E - 04 + 0.1491E - 05	0.1887 + 0.0105
3435 577260 0010	4 1 a E" A2'	4 0 a a1'a2"	$0.1557 \pm 0.0039$	$0.1829E = 0.3 \pm 0.4581E = 0.5$	$0.2738 \pm 0.0076$
2427 154220 0010		4 0 d AI A2	0.1337 ± 0.0039	0.1029E-05 1 0.4501E-05	0.2736 ± 0.0076
3437.154230 0010	/ U a AZ·E·	/ latere	0.0086 ± 0.0002	0.6/40E-04 ± 0.156/E-05	0.2025 ± 0.0064
3437.368850 0010	3 1 s E" A2"	3 0 s A2'A2'	$0.1890 \pm 0.0047$	0.1938E-03 ± 0.4819E-05	$0.2833 \pm 0.0075$
3437.468830 0010	7 0 s A2'E'	7 1 s E" E"	0.0091 ± 0.0003	0.7131E-04 ± 0.2351E-05	0.2470 ± 0.0178
3438.028070 0010	2 1 a E" A2'	2 0 a A1'A2"	$0.1826 \pm 0.0045$	0.1960E-03 ± 0.4830E-05	$0.3155 \pm 0.0082$
3439 156020 0010	1 1 5 E" A2"	1 0 s A2'A2'	0 1351 + 0 0034	0 1991E - 03 + 0 5010E - 05	0 4593 + 0 0119
2420 526140 0010	6 0 3 A1/E	6 1 o F!! F!	0.0171 ± 0.0004	0.7992E 04 ± 0.1944E 05	0.2446 ± 0.0077
3439.338140 0010	0 U a AI E	0 I d E E	0.01/1 1 0.0004	0.7882E=04 1 0.1844E=05	0.2446 1 0.0077
3439.876040 0010	6 0 s Al'E'	6 1 S E" E"	$0.0186 \pm 0.0005$	0.8573E-04 ± 0.2305E-05	$0.2641 \pm 0.0070$
3441.610440 0010	5 0 a A2'E"	5 1 a E" E'	0.0258 ± 0.0006	0.7879E-04 ± 0.1832E-05	0.2646 ± 0.0076
3441.974060 0010	5 0 s A2'E'	5 1 s E" E"	0.0259 ± 0.0006	0.7908E-04 ± 0.1832E-05	0.2534 ± 0.0072
3443.363180 0010	4 0 a A1'E"	4 1 a E" E'	0.0363 + 0.0010	0.8356E - 04 + 0.2302E - 05	0.2704 + 0.0096
3443 745740 0010	4 0 s A1'E'	4 1 e E'' E''	$0.0370 \pm 0.0009$	$0.8517E = 0.4 \pm 0.2072E = 0.5$	$0.2747 \pm 0.0071$
2443.743740 0010	4 U S AL E	4 1 5 E E	0.0370 ± 0.0009	0.0517E-04 ± 0.2072E-05	0.2747 ± 0.0071
3444./0124U UUIU	J U A AZ'E"	о тав. в.	U.U423 I U.UUII	0.0041E-04 E 0.2211E-05	0.2/00 I U.UU/U
3445.178380 0010	JUSA2'E'	3 1 S E" E"	$0.0438 \pm 0.0011$	U.8801E-04 ± U.2210E-05	U.2/6/ ± U.0088
3445.230150 0010	7 l a E" E'	72 a E' E"	$0.0081 \pm 0.0002$	U.6228E-04 ± 0.1538E-05	0.2561 ± 0.0099
3445.568850 0010	7 1 s E" E"	7 2 s E' E'	0.0086 ± 0.0002	0.6612E-04 ± 0.1538E-05	0.2863 ± 0.0131
3445.833330 0010	2 0 a A1'E"	2 1 a E" E'	$0.0413 \pm 0.0010$	0.8688E-04 ± 0.2104E-05	0.2975 ± 0.0099
3446.257810 0010	2 0 s A1'E'	2 1 s E" E"	0.0427 + 0.0011	0.8982E - 04 + 0.2314E - 05	0.3130 + 0 0084
3446 540650 0010			0.0306 ± 0.0011	$0.9937 = 0.4 \pm 0.2310 = 0.5$	0 4476 ± 0.0004
244C 004100 0010	1 0 - 70'E'	1 1 - D" D"	0.0000 ± 0.0008	0.000/2 04 1 0.23102-05	0.77/0 ± 0.011/
3446.984180 0010	L USAZ'E'	т т s e" e"	$0.0315 \pm 0.0008$	0.9096E-04 ± 0.2310E-05	U.456/ ± U.0116
3447.634320 0010	6 l a E" E'	62 a E' E"	$0.0157 \pm 0.0004$	U.7187E-04 ± 0.1831E-05	0.2921 ± 0.0092
3447.998600 0010	6 1 s E" E"	6 2 s E' E'	$0.0151 \pm 0.0004$	0.6912E-04 ± 0.1831E-05	0.2966 ± 0.0083
3449.730990 0010	5 1 a E" E'	52 a E' E"	$0.0244 \pm 0.0006$	0.7549E-04 ± 0.1856E-05	0.3361 ± 0.0100
3450 120850 0010	5 1 ° F" F"	5 2 ° E' E'	0 0233 + 0 0006	0.7208E - 04 + 0.1856E - 05	0.3228 + 0.0084
2450 700270 10010				0.01650.02 - 0.00000-00	0 2125 2 0 0004
3430./983/U 1000	O I S E" E"	рав" Е.	U.142U ± U.UU36	U.8133E-U3 ± U.2068E-04	0.3135 ± 0.0081
3450.872970 1000	6 2 s E' E'	5 2 a E' E"	U.1412 ± 0.0035	U.84U6E-03 ± 0.2084E-04	0.3757 ± 0.0094
3451.020850 1000	6 3 s A2"A2"	5 3 a A1"A2'	0.2548 ± 0.0063	0.8219E-03 ± 0.2032E-04	0.4463 ± 0.0113
3451.274780 1000	64 s E' E'	54 a E' E"	0.1076 + 0.0027	0.8264E-03 + 0.2074E-04	$0.5255 \pm 0.0134$
3451 501550 0010	4 1 a F" F'	4 2 a E' F"	0 0307 + 0 0000	0.7423E - 04 + 0.1934E - 05	0 3686 + 0 0092
3451 C00000 10010	6 5 9 7 7	. 205 B	0.0307 ± 0.0000		0 6050 1 0 0150
34J1.08UUZU 1000	O J S E'' E''	ј јањ. <u></u> .	0.0711 I 0.0018	0.0442E-US I 0.213/E-U4	0.0003 I 0.0120
3451.924400 0010	4 1 s E" E"	4 2 s E' E'	0.0309 ± 0.0008	U./4/1E-U4 ± 0.1934E-05	0.3585 ± 0.0094
3452.522830 1000	6 0 a A1'A2"	5 0 s A2'A2'	0.2911 ± 0.0072	0.8269E-03 ± 0.2045E-04	0.3059 ± 0.0093
3452.543830 1000	6 1 a E" E'	5 1 s E" E"	$0.1476 \pm 0.0037$	0.8473E-03 ± 0.2124E-04	$0.3052 \pm 0.0104$
3452 619680 1000	6 2 a E' E"	5 2 s E' E'	0 1426 + 0 0036	0.8485E-03 + 0.2142E-04	0.3811 + 0.0094
3452 775240 1000	6 3 5 7 1 1 7 0 1	5 3 5 7 5 5	0.2500 ± 0.0000	0 93475-03 ± 0 00005 04	0 1105 + 0 0110
3452.//524U 1000	o sa Al"AZ'	J J S AZ"AZ"	U.2JOY I U.UU64	0.034/L-U3 I 0.2003E-04	U.4493 I U.UIIZ
3452.936850 0010	зтағ" Е,	з∠ав'Е"	$0.0324 \pm 0.0009$	U./385E-04 ± U.2051E-05	U.3848 ± U.0098
3453.054960 1000	64 a E' E"	54 s E' E'	U.1U87 ± 0.0027	∪.8344E-03 ± 0.2073E-04	0.5335 ± 0.0134
3453.360500 0010	3 1 s E" E"	3 2 s E' E'	0.0330 ± 0.0009	0.7521E-04 ± 0.2051E-05	0.3907 ± 0.0097
3453.514150 1000	65 a E" E'	5 5 s E" E"	0.0700 + 0.0018	0.8307E-03 + 0.2136E-04	$0.6005 \pm 0.0148$
3453 578300 0010	7 2 5 5' 30"	7 3 = 11"70"	$0.0158 \pm 0.0010$	0.5990E=0.4 + 0.1996E=0.5	0 2723 + 0 0097
3454 011000 0010	, 2 a B' AZ''	, J a AL AZ'	0.0100 1 0.0000	0.33300-04 1 0.10300-03	0.2/23 ± 0.000/
3454.011290 0010	Z LaE"E'	Z Z A E' E"	U.U∠61 ± U.UUU7	$0.7783E-04 \pm 0.2088E-05$	U.5199 ± U.0134
3454.152350 0010	7 2 s E' A2'	7 3 s A2"A2"	$0.0149 \pm 0.0004$	U.5648E-04 ± 0.1516E-05	0.3187 ± 0.0084
3454.458640 0010	2 1 s E" E"	2 2 s E' E'	0.0272 ± 0.0007	0.8110E-04 ± 0.2087E-05	0.5191 ± 0.0151
	6 2 3 EL 32"	6 3 a A1"A2'	0 0267 + 0 0007	0.6196E - 04 + 0.1624E - 05	0 3761 + 0 0094
3456.165650 0010	U Z a B A/		0.0207 ± 0.000	0.01000 01 2 0.1000000000000000000000000	0.0701 - 0

3456.449130 0010	6	2 s E' A2'	6	3 s A2"A2"	$0.0269 \pm 0.0007$	$0.6242E-04 \pm 0.1624E-05$	$0.3637 \pm 0.0098$
3456./9/240 0010	9	3 a Al"E'	9	4 a E' E"	$0.0018 \pm 0.0001$	0.5008E-04 ± 0.2782E-05	$0.4299 \pm 0.0349$
3457.142760 0010	9	3 S Al"E"	9	4 S E' E'	$0.0016 \pm 0.0001$	0.4451E-04 ± 0.2782E-05	$0.2900 \pm 0.0189$
3458.208240 0010	5	2 a E' A2"	5	3 a Al"AZ"	0.0396 ± 0.0010	0.6518E-04 ± 0.1646E-05	0.4219 ± 0.0107
3458.614390 0010	1	I a E" AZ'	0	U a Al'AZ"	$0.0843 \pm 0.0021$	0.1682E-03 ± 0.4189E-05	$0.4720 \pm 0.0124$
3458.657430 0010	5	2 S E' AZ'	5	3 S AZ"AZ"	$0.0396 \pm 0.0010$	0.6518E-04 ± 0.1646E-05	$0.4234 \pm 0.0116$
3460.039770 0010	4	Z a E' AZ"	4	3 a Al"AZ"	0.0486 ± 0.0012	0.6888E-04 ± 0.170IE-05	0.4/1/ ± 0.0122
3460.149480 0010	8	3 S AZ"E"	8	4 S E' E'	$0.0040 \pm 0.0001$	0.5453E-04 ± 0.1363E-05	0.43// ± 0.0369
3460.460550 0010	4	2 S E' AZ'	4	3 S AZ"AZ"	0.0521 ± 0.0013	0.7383E-04 I 0.1842E-05	0.4654 ± 0.0131
2461 047160 0010	2	Z a E' AZ"	2	3 a AL"AZ"	$0.0413 \pm 0.0011$	0.7151E-04 ± 0.1904E-05	$0.5/10 \pm 0.0148$
3462 514440 0010	2	2 S E AZ	2	J S AZ AZ	$0.0431 \pm 0.0011$	$0.7401E-04 \pm 0.1904E-05$ 0.5769E-04 + 0.1519E-05	$0.3874 \pm 0.0141$
2462 025610 0010	7		7	4 d E E	0.0070 ± 0.0002	0.5700E-04 ± 0.1510E-05	0.4000 ± 0.0100
3462.923610 0010	6	3 5 AL E	6	4 S E' E' 4 S E' E''	$0.0070 \pm 0.0002$	$0.5512E = 04 \pm 0.1516E = 05$ 0.6177E = 04 + 0.1471E = 05	$0.4082 \pm 0.0139$ $0.4376 \pm 0.0129$
3465 409760 0010	6	3 a A2 E	6		$0.0120 \pm 0.0003$	$0.0177E-04 \pm 0.1471E-05$ 0.5400E-04 + 0.1471E-05	0.4370 ± 0.0120
3467 133640 0010	5	3 5 AZ E	5	4366	$0.0112 \pm 0.0003$	$0.5490E-04 \pm 0.1471E-05$ 0.5946E-04 + 0.1545E-05	$0.4200 \pm 0.0124$ 0.4793 ± 0.0150
3467 594180 0010	5	3 s A1"E"	5	4 a E' E'	$0.0176 \pm 0.0004$	$0.5940E-04 \pm 0.1940E-05$ 0.6795E-04 + 0.1930E-05	$0.4785 \pm 0.0150$ 0.6030 + 0.0159
3468 956110 0010	4	3 a A2"E'	4	4 a E' E"	$0.0166 \pm 0.0005$	$0.7240E = 0.4 \pm 0.2181E = 0.5$	$0.5113 \pm 0.0205$
3469 399230 0010	8	4 s E' E'	8	5 s E" E"	0.0031 + 0.0002	0.4147E-04 + 0.2676E-05	$0.3443 \pm 0.0203$
3469 443720 0010	4	3 s A2"E"	4	4 s E' E'	$0 0153 \pm 0 0004$	0.6672E - 04 + 0.1744E - 05	$0.5933 \pm 0.0176$
3469.730450 1000	7	0 s A2'A2'	6	0 a A1'A2"	$0.2083 \pm 0.0055$	0.8997E - 0.3 + 0.2376E - 0.4	$0.2182 \pm 0.0082$
3469.766360 1000	7	2 s E' E'	6	2 a E' E"	$0.0945 \pm 0.0024$	0.8278E - 0.3 + 0.2102E - 0.4	0.3550 + 0.0110
3469.840970 1000	7	3 s A2"A2"	6	3 a A1"A2'	0.1867 + 0.0046	0.8415E-03 + 0.2073E-04	$0.3933 \pm 0.0107$
3469.996620 1000	7	4 s E' E'	6	4 a E' E"	$0.0815 \pm 0.0022$	0.7859E-03 ± 0.2121E-04	$0.4637 \pm 0.0129$
3470.293590 1000	7	5 s E" E"	6	5 a E" E'	$0.0723 \pm 0.0019$	$0.8157E-03 \pm 0.2144E-04$	$0.5252 \pm 0.0154$
3470.324610 0010	2	2 a E' E"	1	1 a E" E'	$0.0579 \pm 0.0015$	0.8303E-04 ± 0.2151E-05	$0.6109 \pm 0.0163$
3470.744040 1000	7	6 s A2'A2'	6	6 a A1'A2"	$0.0954 \pm 0.0025$	$0.8151E-03 \pm 0.2136E-04$	$0.5831 \pm 0.0204$
3471.643280 1000	7	2 a E' E"	6	2 s E' E'	$0.0965 \pm 0.0024$	0.8449E-03 ± 0.2101E-04	$0.3311 \pm 0.0125$
3471.703230 1000	7	3 a A1"A2'	6	3 s A2"A2"	$0.1855 \pm 0.0046$	0.8357E-03 ± 0.2072E-04	$0.4041 \pm 0.0102$
3471.846180 1000	7	4 a E' E"	6	4 s E' E'	$0.0861 \pm 0.0022$	0.8298E-03 ± 0.2120E-04	$0.4701 \pm 0.0121$
3472.143100 1000	7	5 a E" E'	6	5 s E" E"	$0.0743 \pm 0.0019$	0.8379E-03 ± 0.2143E-04	$0.5413 \pm 0.0141$
3472.202450 0010	7	4 s E' E'	7	5 s E" E"	0.0053 ± 0.0003	0.4176E-04 ± 0.2364E-05	0.3820 ± 0.0429
3472.456840 1000	7	6 a A1'A2"	6	6 s A2'A2'	0.0894 ± 0.0022	0.7634E-03 ± 0.1879E-04	0.5862 ± 0.0152
3474.248640 0010	6	4 a E' E"	6	5 a E" E'	0.0106 ± 0.0003	0.6015E-04 ± 0.1702E-05	0.5506 ± 0.0154
3474.738500 0010	6	4 s E' E'	6	5 s E" E"	0.0095 ± 0.0003	0.5390E-04 ± 0.1702E-05	0.5225 ± 0.0174
3475.968520 0010	9	5 s E" A2"	9	6 s A2'A2'	0.0028 ± 0.0001	0.3541E-04 ± 0.1265E-05	0.4346 ± 0.0244
3476.445480 0010	5	4 a E' E"	5	5 a E" E'	0.0095 ± 0.0003	0.5600E-04 ± 0.1768E-05	0.5579 ± 0.0189
3476.962030 0010	5	4 s E' E'	5	5 s E" E"	0.0125 ± 0.0004	0.7367E-04 ± 0.2358E-05	0.7173 ± 0.0194
3478.200130 0010	2	1 s E" A2"	1	0 s A2'A2'	0.0995 ± 0.0025	0.1450E-03 ± 0.3642E-05	0.3411 ± 0.0086
3478.597000 0010	8	5 a E" A2'	8	6 a A1'A2"	0.0057 ± 0.0002	0.3872E-04 ± 0.1359E-05	0.4554 ± 0.0202
3479.050770 0010	8	5 s E" A2"	8	6 s A2'A2'	0.0063 ± 0.0002	0.4279E-04 ± 0.1358E-05	0.4767 ± 0.0163
3481.406970 0010	7	5 a E" A2'	7	6 a A1'A2"	0.0096 ± 0.0003	0.4290E-04 ± 0.1341E-05	0.5043 ± 0.0280
3481.915610 0010	7	5 s E" A2"	7	6 s A2'A2'	0.0095 ± 0.0006	0.4244E-04 ± 0.2681E-05	$0.8113 \pm 0.0545$
3482.034500 0010	3	3 a A2"E'	2	2 a E' E"	$0.0739 \pm 0.0018$	0.7287E-04 ± 0.1775E-05	$0.5926 \pm 0.0150$
3482.460610 0010	3	3 s A2"E"	2	2 s E' E'	$0.0760 \pm 0.0019$	0.7493E-04 ± 0.1873E-05	$0.5900 \pm 0.0156$
3483.950400 0010	6	5 a E" A2'	6	6 a A1'A2"	$0.0114 \pm 0.0003$	0.4851E-04 ± 0.1277E-05	$0.5574 \pm 0.0176$
3484.504660 0010	6	5 s E" A2"	6	6 s A2'A2'	$0.0116 \pm 0.0003$	0.4936E-04 ± 0.1276E-05	0.5859 ± 0.0164
3489.013770 1000	8	4 s E' E'	7	4 a E' E"	$0.0464 \pm 0.0014$	0.6864E-03 ± 0.2071E-04	0.3501 ± 0.0109
3489.051530 1000	8	5 s E" E"	7	5 a E" E'	$0.0572 \pm 0.0016$	$0.8872E-03 \pm 0.2482E-04$	$0.4345 \pm 0.0112$
3489.104530 0010	3	2 a E' E"	2	1 a E" E'	$0.0441 \pm 0.0012$	$0.6872E-04 \pm 0.1870E-05$	$0.5007 \pm 0.0189$
3489.286080 1000	8	6 s A2'A2'	7	6 a A1'A2"	$0.0869 \pm 0.0022$	$0.7709E-03 \pm 0.1952E-04$	$0.5243 \pm 0.0132$
3489.525710 0010	3	2 s E' E'	2	1 s E" E"	$0.0429 \pm 0.0011$	$0.6684E-04 \pm 0.1714E-05$	$0.4582 \pm 0.0115$
3489.740500 1000	8	7 s E" E"	7	7 a E" E'	$0.0236 \pm 0.0006$	$0.6186E-03 \pm 0.1573E-04$	$0.5784 \pm 0.0156$
3491.230800 1000	8	4 a E' E"	7	4 s E' E'	$0.0492 \pm 0.0012$	$0.7274E-03 \pm 0.1774E-04$	$0.4566 \pm 0.0125$
3491.257410 1000	8	3 a Al"A2'	/	3 s A2"A2"	$0.1180 \pm 0.0030$	0.8620E-03 ± 0.2192E-04	$0.3882 \pm 0.0100$
3491.299240 1000	8	2 a E' E"	/	2 S E' E'	0.061/ ± 0.0015	0.9029E-03 ± 0.2195E-04	0.2599 ± 0.0077
3491.353590 1000	8	L a E" E'	7	1 S E'' E''	$0.0498 \pm 0.0015$	$0.7319E-03 \pm 0.2204E-04$	$0.2226 \pm 0.0093$
3491.373420 1000	0	5 a F" F	7	5 c F" F"	$0.1097 \pm 0.0028$ 0.0510 + 0.0013	$0.8076E = 03 \pm 0.2001E = 04$ 0.7005E = 03 + 0.2015E = 04	$0.2003 \pm 0.0007$ $0.4799 \pm 0.0125$
3491.473880 1000	0		7	J S E E 7 s E" E"	0.0310 ± 0.0013	$0.7903E-03 \pm 0.2013E-04$ 0.7964E-03 ± 0.2096E-04	$0.4788 \pm 0.0123$
3493 740020 0010	4	/ a E E	2	3 a A1"A2'	$0.0304 \pm 0.0000$	$0.7904E-03 \pm 0.2090E-04$ 0.6904E-04 + 0.1715E-05	$0.5748 \pm 0.0150$ $0.6015 \pm 0.0155$
3494 168270 0010	1	4 s E! A?!	2	3 s 22"22"	0.1640 + 0.0040	0.7032E - 0.4 + 0.1758E - 0.5	0.6002 + 0.0150
3496 529530 0010	3	1 > F" A2'	2	0 = 11'22"	$0.1040 \pm 0.0041$ $0.0875 \pm 0.0022$	$0.1032E 04 \pm 0.1730E 03$ 0.1154E-03 + 0.2903E-05	$0.3052 \pm 0.0130$
3500 439120 0010	4	3 a A1"E'	2	2 a E' E"	$0.0580 \pm 0.0022$	0.7245E - 04 + 0.1874E - 05	$0.5878 \pm 0.0001$
3500 853130 0010	4	3 s A1"E"	3	2 s E' E'	$0.0501 \pm 0.0013$	0.6257E - 04 + 0.1624E - 05	$0.5261 \pm 0.0139$
3505.436430 0010	5	5 a E" E'	4	4 a E' E"	$0.0748 \pm 0.0019$	0.6457E-04 ± 0.1640E-05	$0.6032 \pm 0.0154$
3505.870040 0010	5	5 s E" E"	4	4 s E' E'	$0.0762 \pm 0.0019$	0.6577E-04 ± 0.1640E-05	0.5893 ± 0.0155
3507.482690 0010	4	2 a E' E"	3	1 a E" E'	0.0301 ± 0.0007	0.5545E-04 ± 0.1289E-05	0.4297 ± 0.0110
3507.897120 0010	4	2 s E' E'	3	1 s E" E"	0.0289 ± 0.0007	0.5323E-04 ± 0.1289E-05	0.4050 ± 0.0105
3509.010410 1000	9	3 s A2"A2"	8	3 a A1"A2'	0.0541 ± 0.0013	0.7286E-03 ± 0.1751E-04	0.3141 ± 0.0088
3509.064150 1000	9	5 s E" E"	8	5 a E" E'	$0.0261 \pm 0.0007$	0.6812E-03 ± 0.1827E-04	$0.4076 \pm 0.0114$
3509.142320 1000	9	4 s E' E'	8	4 a E' E"	$0.0260 \pm 0.0008$	0.6856E-03 ± 0.2110E-04	$0.3382 \pm 0.0116$
3509.269260 1000	9	6 s A2'A2'	8	6 a A1'A2"	$0.0469 \pm 0.0012$	0.6264E-03 ± 0.1603E-04	$0.4695 \pm 0.0121$
3510.174640 1000	9	7 s E" E"	8	7 a E" E'	0.0188 ± 0.0005	0.5597E-03 ± 0.1489E-04	$0.5396 \pm 0.0137$
3511.767710 0010	5	4 a E' A2"	4	3 a A1"A2'	0.0928 ± 0.0023	0.5670E-04 ± 0.1405E-05	$0.5503 \pm 0.0139$
3512.002030 1000	9	6 a A1'A2"	8	6 s A2'A2'	$0.0382 \pm 0.0010$	0.5098E-03 ± 0.1334E-04	$0.4708 \pm 0.0117$
3512.175360 0010	5	4 s E' A2'	4	3 s A2"A2"	$0.0942 \pm 0.0023$	$0.5754E-04 \pm 0.1405E-05$	$0.5639 \pm 0.0223$
3512.504710 1000	9	3 a A1"A2'	8	3 s A2"A2"	$0.0504 \pm 0.0013$	$0.6781E-03 \pm 0.1749E-04$	$0.3127 \pm 0.0092$
3512.581050 1000	9	2 a E' E"	8	2 s E' E'	$0.0242 \pm 0.0007$	$0.6649E-03 \pm 0.1923E-04$	$0.2315 \pm 0.0066$
3512.646730 1000	9	1 a E" E'	8	1 S E" E"	$0.0239 \pm 0.0008$	$0.6662E - 03 \pm 0.2230E - 04$	$0.2327 \pm 0.0064$
3513.132440 1000	9	/ a E" E'	8	/ S E" E"	$0.0143 \pm 0.0004$	$0.4254E-03 \pm 0.1190E-04$	$0.5209 \pm 0.0148$
3515.3145/0 0010	4	1 S E" A2"	3	USAZ'AZ'	$0.06/2 \pm 0.0017$	U.9432E-U4 ± U.2386E-05	U.3139 ± U.0088
351/.119/90 0010	6	6 a A1'E"	5	са Е" Е'	U.Ub1/ ± 0.0015	U.5992E-04 ± U.1457E-05	U.5/88 ± U.0146
3517.189480 1000	τŬ	b S AZ'AZ'	9	o a Al'A2"	U.UZZ9 ± 0.0007	U.S064E-U3 ± U.1731E-04	0.4804 ± 0.0154
3519 205560 1000	10	O S AL'E'	0	5 5 E" E"	0.00/0 I 0.001/	0.0JUJE-04 I 0.1051E-05 0.6251E-03 ± 0.2050E 04	0.J009 I 0.U14/ 0.3653 I 0.0264
3518 A30610 0010	τU	3 a 6 6.	9 1		0.0122 1 0.0004	0.0251E-05 E 0.2050E-04 0.4683E-04 + 0.1201E.05	$0.3033 \pm 0.0204$ 0.4559 + 0.0160
3518 835400 0010 3518 835400 0010	5	3 a A2"""	4 /	2 a E' E' 2 a F' F'	0.02/3 ± 0.000/	0.40005E-04 ± 0.1201E-05 0.4854E-04 ± 0.1201E-05	$0.4339 \pm 0.0100$ 0 4589 + 0 0117
3522 696260 0010	л Л	0 a 11'E"	4	2000 1 a F" F'	0.0203 ± 0.0007	0.4004E-04 ± 0.1201E-05	0.4009 ± 0.0117
3523 087850 0010	4	5 a F" F'	5	1 a E' E"	$0.0000 \pm 0.0004$ 0.0383 + 0.0010	0.14940-04 ± 0.10940-05	$0.3444 \pm 0.0320$ 0 4889 + 0 0130
3523.422770 0010	6	5 s E" E"	5	4 s E' E'	$0.0359 \pm 0.0012$	0.4911E - 04 + 0.1231E - 05	0.5400 + 0.0134
3523.807360 1000	10	8 s E' E'	9	8 a E' E"	0.0145 + 0.0009	0.7736E - 0.3 + 0.2134E - 0.4	0.5272 + 0.0160
3525.391850 0010	-5	2 a E' E"	4	1 a E" E'	0.0147 + 0.0004	$0.3541E-04 \pm 0.9636E-06$	0.3787 + 0.0096
	ÿ		-				

3525.621640 1000	10	8 a E' E"	9	8 s E' E'	$0.0131 \pm 0.0005$	$0.6985E-03 \pm 0.2666E-04$	$0.5415 \pm 0.0175$
3525.851320 0010	5	2 S E' E'	4	ISE"E"	$0.0176 \pm 0.0004$	0.4239E-04 ± 0.9635E-06	$0.3879 \pm 0.0104$
3527.677770 1000	10	9 a Al"A2'	9	9 s A2"A2"	$0.0248 \pm 0.0006$	0.9228E-03 ± 0.2232E-04	$0.6257 \pm 0.0163$
3528.785670 0010	/	7 a E" AZ'	6	6 a Al'AZ"	$0.0959 \pm 0.0024$	0.5/56E-04 ± 0.1441E-05	$0.5861 \pm 0.0147$
3529.240260 0010		/ S E" AZ"	6	6 S AZ'AZ'	$0.0972 \pm 0.0026$	0.5833E-04 ± 0.1560E-05	$0.5741 \pm 0.0150$
3529.373190 0010	6	4 a E' AZ"	5	3 a Al"AZ"	$0.0453 \pm 0.0012$	0.4286E-04 ± 0.1135E-05	$0.4693 \pm 0.0120$
3529.769000 0010	10	4 S E' AZ'	5	3 S AZ"AZ"	$0.0477 \pm 0.0012$	0.4513E-04 ± 0.1135E-05	0.4/96 ± 0.0128
3530.393760 1000	10	ZSE'E'	9	2 a E' E"	$0.0094 \pm 0.0003$	0.5418E-03 ± 0.1729E-04	0.2084 ± 0.0067
3532.882580 0010	5	I a E" AZ'	4	U a Al'AZ"	$0.0432 \pm 0.0011$	0./401E-04 ± 0.1885E-05	$0.3239 \pm 0.0089$
3534.395150 0010	7	6 a AZ'E"	ю С	S a E" E"	$0.0292 \pm 0.0007$	0.49//E-04 ± 0.1193E-05	$0.3694 \pm 0.0144$
3535 916040 0010	6	S AZ E	5	) S E E 2 - E' E"	$0.0290 \pm 0.0007$	$0.4942E = 04 \pm 0.1193E = 05$ 0 3047E = 04 + 0 7747E = 06	$0.3387 \pm 0.0137$
2526 200260 0010	6		5		0.01177 ± 0.0005	0.304/E-04 I 0.774/E-00	0.4004 ± 0.0122
3536 013930 10010	10	J S AL E	3	2 S E E 1 c E" E"	$0.0177 \pm 0.0003$	$0.4570E-04 \pm 0.1291E-05$ 0.4350E-03 + 0.1176E-04	0.4/41 ± 0.0108
3537 043050 1000	10		9		$0.0074 \pm 0.0002$	$0.430E-03 \pm 0.1170E-04$	$0.1000 \pm 0.0032$ 0.2123 $\pm 0.0079$
3540 307760 0010	10		6	2 3 E E 1 3 E' E"	$0.0077 \pm 0.0002$	$0.4450E-05 \pm 0.1151E-04$ 0.3946E-04 + 0.1419E-05	$0.2123 \pm 0.0070$ $0.5233 \pm 0.0224$
3540.307700 0010	8	SaE'E"	7	7 a E" E'	$0.0107 \pm 0.0000$	$0.5940E-04 \pm 0.1410E-05$ 0 5442E-04 + 0 1453E-05	$0.5255 \pm 0.0224$ 0.5834 + 0.0164
3540 629300 0010	5	0 a A2'E"	4	1 a E" E'	$0.0063 \pm 0.0002$	$0.3173E = 0.4 \pm 0.1007E = 0.5$	$0.3593 \pm 0.0205$
3540 675650 0010	7	5 s E" E"	6	4 s E' E'	$0.0162 \pm 0.0004$	0.3827E - 04 + 0.9450E - 06	$0.4653 \pm 0.0118$
3540 900800 0010	8	8 s E' E'	7	7 s E" E"	$0.0357 \pm 0.0009$	0.5764E = 0.4 + 0.1453E = 0.5	0.5721 + 0.0164
3541.035300 0010	5	0 s A2'E'	4	1 s E" E"	0.0077 + 0.0002	0.3878E-04 + 0.1007E-05	$0.2688 \pm 0.0092$
3543.042410 0010	6	2 a E' E"	5	1 a E" E'	$0.0099 \pm 0.0003$	$0.3461E-04 \pm 0.1049E-05$	$0.3895 \pm 0.0225$
3543.386090 0010	6	2 s E' E'	5	1 s E" E"	$0.0093 \pm 0.0002$	$0.3251E-04 \pm 0.6991E-06$	$0.3644 \pm 0.0097$
3544.579470 1000	11	9 a A1"A2'	10	9 s A2"A2"	$0.0176 \pm 0.0004$	0.8939E-03 ± 0.2032E-04	$0.5205 \pm 0.0144$
3545.688470 0010	8	7 a E" A2'	7	6 a A1'A2"	0.0392 ± 0.0010	0.4563E-04 ± 0.1164E-05	0.5408 ± 0.0140
3546.126470 0010	8	7 s E" A2"	7	6 s A2'A2'	0.0404 ± 0.0010	0.4702E-04 ± 0.1164E-05	0.5336 ± 0.0133
3546.453200 0010	7	4 a E' A2"	6	3 a A1"A2'	0.0170 ± 0.0005	0.2726E-04 ± 0.8018E-06	0.4132 ± 0.0159
3546.941940 0010	7	4 s E' A2'	6	3 s A2"A2"	0.0209 ± 0.0006	0.3351E-04 ± 0.9621E-06	0.4367 ± 0.0132
3550.762680 0010	6	1 s E" A2"	5	0 s A2'A2'	0.0229 ± 0.0006	0.5422E-04 ± 0.1421E-05	0.2957 ± 0.0080
3551.233580 0010	8	6 a A1'E"	7	5 a E" E'	0.0114 ± 0.0003	0.3723E-04 ± 0.9796E-06	0.4869 ± 0.0126
3551.677570 0010	8	6 s Al'E'	7	5 s E" E"	$0.0119 \pm 0.0003$	0.3885E-04 ± 0.9795E-06	$0.4844 \pm 0.0129$
3552.051090 0010	9	9 a A1"E'	8	8 a E' E"	0.0230 ± 0.0006	0.5405E-04 ± 0.1410E-05	$0.6035 \pm 0.0163$
3552.541700 0010	9	9 s A2"E"	8	8 s E' E'	$0.0225 \pm 0.0006$	0.5286E-04 ± 0.1410E-05	$0.5621 \pm 0.0148$
3553.222530 0010	7	3 a A2"E'	6	2 a E' E"	0.0071 ± 0.0002	0.3037E-04 ± 0.8554E-06	0.3998 ± 0.0127
3553.539900 0010	7	3 s A2"E"	6	2 s E' E'	$0.0066 \pm 0.0002$	0.2823E-04 ± 0.8554E-06	0.3654 ± 0.0110
3556.967820 0010	9	8 a E' E"	8	7 a E" E'	$0.0115 \pm 0.0003$	0.3975E-04 ± 0.1037E-05	0.4934 ± 0.0157
3556.996230 0010	8	5 a E" E'	7	4 a E' E"	$0.0076 \pm 0.0004$	0.3393E-04 ± 0.1786E-05	0.5474 ± 0.0250
3557.416020 0010	9	8 s E' E'	8	7 s E" E"	$0.0131 \pm 0.0004$	0.4527E-04 ± 0.1382E-05	$0.5702 \pm 0.0281$
3557.474730 0010	8	5 s E" E"	7	4 s E' E'	$0.0074 \pm 0.0002$	0.3304E-04 ± 0.8929E-06	0.3942 ± 0.0107
3558.143980 0010	6	0 a A1'E"	5	1 a E" E'	$0.0036 \pm 0.0001$	0.2339E-04 ± 0.6498E-06	0.3796 ± 0.0384
3558.532040 0010	6	0 s A1'E'	5	1 s E" E"	$0.0036 \pm 0.0001$	0.2339E-04 ± 0.6497E-06	0.3276 ± 0.0106
3560.166540 0010	7	2 a E' E"	6	1 a E" E'	$0.0040 \pm 0.0001$	0.2251E-04 ± 0.5629E-06	0.3253 ± 0.0329
3560.496050 0010	7	2 s E' E'	6	1 s E" E"	$0.0042 \pm 0.0001$	0.2364E-04 ± 0.5628E-06	$0.3146 \pm 0.0134$
3562.150780 0010	9	7 a E" A2'	8	6 a A1'A2"	$0.0142 \pm 0.0004$	0.3503E-04 ± 0.9868E-06	0.4919 ± 0.0156
3562.584010 0010	9	7 s E" A2"	8	6 s A2'A2'	$0.0147 \pm 0.0004$	0.3626E-04 ± 0.9866E-06	0.4782 ± 0.0140
3563.410290 0010	8	4 a E' A2"	7	3 a A1"A2'	0.0088 ± 0.0002	0.2624E-04 ± 0.5965E-06	$0.3912 \pm 0.0115$
3563.652270 0010	10	10 a E' A2"	9	9 a A1"A2'	$0.0264 \pm 0.0008$	$0.4862E-04 \pm 0.1473E-05$	$0.5574 \pm 0.0178$
3563.688830 0010	8	4 s E' A2'	7	3 s A2"A2"	$0.0084 \pm 0.0005$	$0.2505E-04 \pm 0.1491E-05$	$0.4598 \pm 0.0214$
3564.167260 0010	10	10 s E' A2'	9	9 s A2"A2"	$0.0300 \pm 0.0007$	$0.5524E-04 \pm 0.1289E-05$	$0.5985 \pm 0.0152$
3567.506960 0010	10	1 a E" A2'	6	0 a A1'A2"	$0.0111 \pm 0.0003$	$0.4080E-04 \pm 0.1103E-05$	$0.2567 \pm 0.0095$
3573.064820 0010	10	8 a E' E"	9	/ a E" E'	$0.0040 \pm 0.0001$	0.3235E-04 ± 0.8088E-06	$0.4401 \pm 0.0202$
3573.521160 0010	10	8 S E' E'	9	/ S E" E"	$0.0046 \pm 0.0002$	0.3/20E-04 ± 0.161/E-05	$0.5520 \pm 0.0317$
3576.875890 0010	8	2 a E' E"	/	la E" E'	$0.0017 \pm 0.0001$	0.1/0/E-04 ± 0.1004E-05	0.3282 ± 0.0457
3577.182840 0010	10	2 S E' E'	/	I S E" E"	$0.0018 \pm 0.0001$	0.180/E-04 ± 0.1004E-05	0.3350 ± 0.0159
3578.080360 0010	10	7 a E" AZ"	9	6 a Al'AZ"	0.0041 ± 0.0001	0.2346E-04 ± 0.3/2IE-06	0.4148 ± 0.0195
3576.021390 0010	10	/ S E AZ	2	0 S AZ AZ	$0.0030 \pm 0.0002$	0.2000E-04 1 0.1144E-05	0.4107 ± 0.0102
3078 804070 0002	5	1 3 E A2	6	3 = A1"A2'	$0.0039 \pm 0.0001$	$0.2400E - 04 \pm 0.0374E - 00$	$0.2199 \pm 0.0200$ $0.4830 \pm 0.0354$
3081 093020 0002	6	3 e b2"F"	7	2 ° F' F'	$0.0010 \pm 0.0001$	$0.4000E 04 \pm 0.2004E 00$	$0.3221 \pm 0.0348$
3085 709570 0002	6	4 s E' E'	7	4 a E' E"	$0.0010 \pm 0.0001$	0.2501E-04 + 0.2501E-05	0 5663 + 0 0589
3086.220860 0002	7	3 a A1"A2'	Ŕ	3 s A2"A2"	0.0011 + 0.0001	0.2240E - 04 + 0.2036E - 05	$0.2697 \pm 0.0000$
3087.133350 0002	8	1 s E" A2"	9	0 s A2'A2'	$0.0015 \pm 0.0001$	$0.6347E-04 \pm 0.4232E-05$	$0.1277 \pm 0.0076$
3090.362590 0002	6	3 s A2"A2"	7	3 a A1"A2'	$0.0025 \pm 0.0001$	$0.2829E-04 \pm 0.1131E-05$	$0.3542 \pm 0.0109$
3091.691900 0002	6	1 a E" E'	7	1 s E" E"	$0.0011 \pm 0.0001$	0.2389E-04 ± 0.2172E-05	$0.3289 \pm 0.0315$
3095.000510 0002	5	3 s A1"E"	6	2 s E' E'	0.0012 ± 0.0001	0.3776E-04 ± 0.3147E-05	0.3636 ± 0.0251
3097.760130 0002	6	3 a A1"A2'	7	3 s A2"A2"	0.0032 ± 0.0001	0.3612E-04 ± 0.1129E-05	0.4141 ± 0.0307
3099.710960 0002	6	2 a E' E"	7	1 a E" E'	$0.0011 \pm 0.0001$	0.3337E-04 ± 0.3033E-05	0.3093 ± 0.0278
3100.220520 0002	5	4 s E' E'	6	4 a E' E"	$0.0018 \pm 0.0001$	0.3042E-04 ± 0.1690E-05	$0.6085 \pm 0.0275$
3103.653560 0002	7	1 a E" A2'	8	0 a A1'A2"	$0.0034 \pm 0.0001$	0.6914E-04 ± 0.2034E-05	$0.2133 \pm 0.0083$
3104.333920 0002	5	3 s A2"A2"	6	3 a A1"A2'	$0.0042 \pm 0.0001$	0.3013E-04 ± 0.7174E-06	$0.4326 \pm 0.0143$
3104.909460 0002	5	1 s E" E"	6	1 a E" E'	$0.0028 \pm 0.0001$	0.3706E-04 ± 0.1324E-05	$0.3704 \pm 0.0155$
3105.930610 0002	5	0 s A2'A2'	6	0 a A1'A2"	$0.0056 \pm 0.0002$	0.3143E-04 ± 0.1123E-05	0.2673 ± 0.0090
3108.537470 0002	5	1 a E" E'	6	1 s E" E"	$0.0024 \pm 0.0001$	0.3173E-04 ± 0.1322E-05	$0.3287 \pm 0.0166$
3109.262590 0002	5	2 s E' E'	6	2 a E' E"	$0.0017 \pm 0.0001$	0.2130E-04 ± 0.1253E-05	$0.3612 \pm 0.0181$
3109.938830 0002	4	3 s A2"E"	5	2 s E' E'	$0.0013 \pm 0.0001$	0.3804E-04 ± 0.2926E-05	$0.5252 \pm 0.0285$
3110.282350 0002	5	3 a A1"A2'	6	3 s A2"A2"	$0.0036 \pm 0.0001$	0.2578E-04 ± 0.7161E-06	$0.4058 \pm 0.0145$
3110.855880 0002	4	3 a A2"E'	5	2 a E' E"	$0.0016 \pm 0.0001$	$0.4681E-04 \pm 0.2925E-05$	$0.5388 \pm 0.0428$
3112.015550 0002	6	1 s E" A2"	7	U S A2'A2'	U.UU58 ± 0.0002	$0.6370E-04 \pm 0.2197E-05$	$0.2617 \pm 0.0077$
3113.522390 0002	7	U S A2'E'	8	1 S E" E"	U.UUII ± 0.0001	U.34U8E-04 ± U.3098E-05	$0.24/5 \pm 0.0131$
3115.053210 0002	5	∠ a E' E"	6	∠ S E' E'	$0.0018 \pm 0.0001$	$0.2251E-04 \pm 0.1251E-05$	$0.3641 \pm 0.0214$
3115.312580 0002	1	1 S E" E"	8	1 a E" E'	$0.0017 \pm 0.0001$	U.438UE-U4 ± U.3981E-05	$0.2182 \pm 0.0098$
3115./15080 0002	4	4 S E' E'	5	4 a E' E"	$0.001/\pm 0.0001$	U.48U3E-U4 ± U.2825E-05	U.5886 ± U.0231
3119.5/0190 0002	4	3 S A2"A2"	5	3 a Al"A2'	$0.0065 \pm 0.0003$	$0.346/E-04 \pm 0.1600E-05$	U.4968 ± U.0264
3122.256840 0002	4	1 S E" E"	5	1 a E" E'	$0.0044 \pm 0.0001$	0.4060E-04 ± 0.9227E-06	$0.3185 \pm 0.0129$
3124.1/429U UUUZ	4	5 a A1"A2'	3 10	5 5 AZ"AZ"	$0.0032 \pm 0.0002$	0.2770E-04 I 0.1005E-05	U.45/4 I U.U264 0 3060 I 0 0330
3125 501660 0002	9	J S E' AZ''	τU	0 5 AZ'AZ' 1 5 5" 5"	$0.0033 \pm 0.0001$	0.00/4E-04 E 0.1901E-00	$0.3500 \pm 0.0320$ 0.3736 ± 0.0122
3126 041750 0002	4		2	1 8 E' E'' 1 8 E'' E''	$0.0032 \pm 0.0002$	0.7900E-04 E 0.3072E-05 0.3223E-04 + 0.1611E 05	0.3/30 I 0.01/2 0.2359 + 0.01/5
3126 879240 0002	0 /	0 a A1'A2"	5		$0.0020 \pm 0.0001$	0.2264E=04 + 0.1011E=05	$0.2330 \pm 0.0143$ 0.3053 + 0.0120
3127 320130 0002	4	2 a F! F"	5	0 5 AZ AZ	$0.0014 \pm 0.0003$	0.2149E=04 + 0.1535E=05	$0.3033 \pm 0.0120$ 0.4403 + 0.0305
3127 355530 0002	4	lsE"E"	7	laE"E'	0.0010 + 0.0001	$0.2147E = 04 \pm 0.100E = 000$	$0.4405 \pm 0.0305$ 0 2018 + 0 0173
3127.876070 0002	4	2 a E' E"	5	2 s E' E'	0.0031 + 0.0001	0.2706E = 0.4 + 0.8729E = 0.6	0.4084 + 0.0139
3130 148820 0002	-	0 a A1'E"	7	1 a E" E'	0.0016 + 0.0001	0.2575E - 04 + 0.1609E - 05	0.3144 + 0.0131
3100.110020 0002	ÿ		,	- 4 - 1	2.0010 ± 0.0001		2.0111 T 0.0101

3135.938960 0002	3 3 s A2"A2"	' 4 3 a A1"A2'	$0.0050 \pm 0.0002$	0.4908E-04 ± 0.1963E-05	$0.5565 \pm 0.0144$
3138.723590 0002	32 s E' E'	4 2 a E' E"	0.0042 ± 0.0001	0.3005E-04 ± 0.7154E-06	0.4510 ± 0.0151
3139 622300 0002	5 0 s A2'E'	6 1 s E" E"	$0 0036 \pm 0 0001$	0 3366E-04 + 0 9350E-06	$0.2988 \pm 0.0134$
3139 783200 0002	3 1	4 1 a E" E'	$0.0061 \pm 0.0002$	$0.4604E = 04 \pm 0.1510E = 05$	$0.3411 \pm 0.0108$
3139.783200 0002	5 1 5 E E		0.0001 ± 0.0002	0.4004E-04 ± 0.1010E-05	0.3411 ± 0.0100
3140.573130 0002	5 I S E" E"	6 La E'' E'	$0.0013 \pm 0.0001$	$0.1/01E-04 \pm 0.1309E-05$	$0.2/14 \pm 0.008/$
3140.656840 0002	4 1 s E" A2"	5 0 s A2'A2'	$0.0126 \pm 0.0003$	0.5883E-04 ± 0.1401E-05	0.3133 ± 0.0105
3141.025180 0002	8 2 a E' A2"	93 a A1"A2'	0.0014 ± 0.0001	0.2714E-04 ± 0.1938E-05	0.2149 ± 0.0082
3142 002180 0002	7 2 5 E' A2'	8 3 5 A2"A2"	0 0040 + 0 0002	0.3491E - 04 + 0.1746E - 05	0 3244 + 0 0210
3142 390670 0002	3 2 2 5 5 5	4 2 5 E! E!	$0.0010 \pm 0.0001$	$0.3144 = 0.4 \pm 0.7146 = 0.6$	$0.4459 \pm 0.0151$
3142.390070 0002	JZAEE	4 2 5 E E	0.0044 1 0.0001	0.3144E=04 1 0.7146E=06	0.4459 1 0.0151
3142.665850 0002	5 0 a A2'E"	6 LaE"E'	$0.0024 \pm 0.0001$	$0.2242E - 04 \pm 0.9341E - 06$	$0.2565 \pm 0.0150$
3143.686840 0002	6 1 a E" E'	72 a E' E"	$0.0022 \pm 0.0001$	0.2600E-04 ± 0.1182E-05	0.2793 ± 0.0151
3145.479630 0002	10 10 s E' E'	11 11 s E" E"	0.0022 ± 0.0001	0.3060E-04 ± 0.1391E-05	0.5029 ± 0.0248
3146 680960 0002	6 2 5 E' A2'	7 3 5 42"42"	0 0027 + 0 0001	0.1167E - 04 + 0.4321E - 06	0.3811 + 0.0173
2150 440680 0002	0 2 5 E HZ	0 5 3 F" F"	0.0025 ± 0.0001	0.5201E 04 ± 0.2117E 05	0.1144 ± 0.0120
3130.449080 0002	0 4 S E E	9 J S E E	0.0025 1 0.0001	0.32916-04 1 0.211/6-03	0.4144 1 0.0139
3150.553500 0002	7 7 s E" A2"	7 6 s A2'A2'	$0.0044 \pm 0.0001$	0.4020E-04 ± 0.9136E-06	$0.5543 \pm 0.0174$
3151.010790 0002	7 7 a E" A2'	7 6 a A1'A2"	0.0037 ± 0.0001	0.3380E-04 ± 0.9135E-06	0.6257 ± 0.0323
3151.074310 0002	9 8 s E' A2'	10 9 s A2"A2"	$0.0053 \pm 0.0002$	0.3207E-04 ± 0.1210E-05	0.5357 ± 0.0330
3151 342910 0002	8 6 5 A1'E'	9 7 5 E" E"	0 0040 + 0 0001	0.4195E - 04 + 0.1049E - 05	0 4412 + 0 0192
2152.162100.0002	5 0 5 MI E		0.0010 ± 0.0001	0.00040 04 1 0.00000	0.2261 + 0.0111
3152.163190 0002	J I S E. E.	0 Z S E · E ·	0.0036 ± 0.0001	0.2384E-04 ± 0.0621E-06	0.3261 ± 0.0111
3154.334810 0002	4 0 s Al'E'	5 1 s E" E"	$0.0049 \pm 0.0002$	0.2983E-04 ± 0.1218E-05	$0.2920 \pm 0.0097$
3154.717820 0002	98aE'A2"	'10 9 a A1"A2'	$0.0048 \pm 0.0002$	0.2901E-04 ± 0.1209E-05	0.4780 ± 0.0202
3155.034280 0002	4 1 s e" e"	5 1 a E" E'	0.0012 + 0.0001	0.1096E - 04 + 0.9131E - 06	0.2911 + 0.0213
3155 694120 0002	5 1 5 5 " 5 "	6 2 2 2 2 2	$0 0041 \pm 0 0001$	$0.2712 = 0.4 \pm 0.6614 = 0.6$	$0.3163 \pm 0.0109$
2155.004120 0002		2 2	0.0041 1 0.0001	0.27120 04 1 0.00140 00	0.5105 ± 0.0100
3133.948400 0002	ZZSEE	JZAEE	0.0038 1 0.0001	0.550/E=04 1 0.1449E=05	0.3363 1 0.0216
3156.524960 0002	4 0 a Al'E"	5 1 a E" E'	$0.0036 \pm 0.0001$	0.2190E-04 ± 0.6084E-06	$0.3019 \pm 0.0105$
3156.882270 0002	7 5 s E" A2"	' 8 6 s A2'A2'	0.0084 ± 0.0002	0.2732E-04 ± 0.6504E-06	0.4725 ± 0.0125
3157.528920 0002	2 1 s E" E"	3 1 a E" E'	0.0069 + 0.0002	0.5276E-04 + 0.1529E-05	0.3484 + 0.0171
3157 805820 0002	3 1	4 0 a b1'b?"	0 0146 + 0 0005	0.5578E = 0.4 + 0.1910E = 0.5	0.3217 + 0.0160
2150 0FC110 0002	0 7 - DH 30H		0.0025 / 0.0000	0.26548.04 2 0.10448.05	0.5217 1 0.0100
3138.036110 0002	0 / S E" A2"	o o s AZ'AZ'	$0.0035 \pm 0.0001$	U.3034E-U4 ± U.1U44E-05	$0.3330 \pm 0.0256$
3158.628580 0002	8 7 s E" E"	98sE'E'	$0.0033 \pm 0.0001$	U.2331E-04 ± 0.7062E-06	$0.5341 \pm 0.0223$
3160.744310 0002	2 1 a E" E'	3 1 s E" E"	0.0056 ± 0.0002	0.4277E-04 ± 0.1528E-05	0.3646 ± 0.0110
3161.244700 0002	2 0 a A1'A2"	3 0 s A2'A2'	0.0139 + 0.0004	0.3603E-04 + 0.1037E-05	0.2224 + 0.0117
3161 486810 0002	8 7	9 8 a F' F"	$0.0036 \pm 0.0001$	0.2540E = 0.4 + 0.7056E = 0.6	0.5147 + 0.0181
3163 040E20 0002	0 0 - T: TO			0.20700 04 1 0.00000 00	0 5260 1 0 0162
3103.242530 0002	o dsE'A2'	y y s AZ"AZ"	$0.0129 \pm 0.0003$	U.29/8E-04 ± U.6925E-06	U.JJ08 ± U.U163
3164.776680 0002	5 2 a E' A2"	6 3 a A1"A2'	$0.0132 \pm 0.0003$	0.3096E-04 ± 0.7037E-06	$0.3903 \pm 0.0104$
3165.082160 0002	6 6 a A1'E"	6 5 a E" E'	0.0029 ± 0.0001	0.3299E-04 ± 0.1138E-05	0.7481 ± 0.0372
3165.316520 0002	5 2 s E' A2'	6 3 s A2"A2"	0.0123 ± 0.0003	0.2885E-04 ± 0.7036E-06	0.3946 ± 0.0118
3165.658550 0002	7 6 s A2'E'	8 7 s E" E"	0.0073 ± 0.0003	0.3252E-04 ± 0.1336E-05	0.5716 ± 0.0277
3165.895200 0002	8 8 a E' A2"	99a A1"A2'	$0.0115 \pm 0.0003$	0.2652E - 04 + 0.6920E - 06	$0.5309 \pm 0.0133$
3166 240470 0002	6 3 a A2"F!	7 4 2 5' 5"	$0 0045 \pm 0 0001$	$0.2792E = 0.4 \pm 0.6205E = 0.6$	$0.4050 \pm 0.0125$
2166 726500 0002	4 1 9 5" 5"	F 2 a El El	0.0050 ± 0.0002	0.2422E 04 ± 0.0203E 06	0.2597 ± 0.0114
3100.720390 0002	4 1 5 E E	J Z S E E	0.0000 ± 0.0002	0.2422E-04 1 0.0211E-00	0.0007 ± 0.0114
3167.856940 0002	/ 6 a A2'E"	8 / a E" E'	$0.00/1 \pm 0.0003$	0.3160E-04 ± 0.1335E-05	$0.6044 \pm 0.0212$
3168.891760 0002	97 a E" A2'	96 a A1'A2"	$0.0016 \pm 0.0001$	0.2766E-04 ± 0.1729E-05	0.4972 ± 0.0318
3169.195250 0002	4 1 a E" E'	5 2 a E' E"	0.0066 ± 0.0002	0.2708E-04 ± 0.8205E-06	0.3817 ± 0.0115
3170.172430 0002	3 0 s A2'E'	4 1 s E" E"	0.0062 ± 0.0002	0.2781E-04 ± 0.8971E-06	0.2941 ± 0.0086
3171.096490 0002	7 6 s Al'E'	75sE"E"	$0.0019 \pm 0.0001$	0.2262E-04 ± 0.1191E-05	0.5446 ± 0.0295
3171.718320 0002	3 0 a A2'E"	4 1 a E" E'	0.0126 + 0.0004	0.5649E - 04 + 0.1793E - 05	$0.4239 \pm 0.0168$
3172 050770 0002	7 6 a A1'E"	7 5 2 5 " 5 "	$0.0024 \pm 0.0001$	$0.2856E = 0.4 \pm 0.1190E = 0.5$	$0.4667 \pm 0.0290$
2172.030770 0002	C E - DU DOU		0.0024 ± 0.0001	0.20301 04 1 0.11901 03	0.4007 ± 0.0250
3172.370760 0002	6 5 S E AZ	7 6 S AZ AZ	0.0174 ± 0.0005	0.265/E-04 ± 0./634E-06	0.5172 ± 0.0142
31/3.034940 0002	6 5 a E" AZ'	/ baAl'AZ"	$0.0119 \pm 0.0003$	0.1816E-04 ± 0.45/9E-06	$0.5504 \pm 0.0147$
3173.548120 0002	2 1 s E" A2"	3 0 s A2'A2'	$0.0140 \pm 0.0004$	0.5422E-04 ± 0.1549E-05	$0.3680 \pm 0.0148$
3173.918110 0002	77aE"E'	8 8 a E' E"	0.0094 ± 0.0003	0.2789E-04 ± 0.8903E-06	$0.6010 \pm 0.0168$
3174.619670 0002	5 3 s A2"E"	64 s E' E'	0.0080 ± 0.0002	0.2641E-04 ± 0.6602E-06	0.4571 ± 0.0131
3176.294820 0002	1 0 s A2'A2'	2 0 a A1'A2"	$0.0135 \pm 0.0003$	0.3907E-04 ± 0.8682E-06	$0.2313 \pm 0.0064$
3177 714610 0002	4 2 5 E' A2'	5 3 5 A2"A2"	0 0190 + 0 0005	0.2665E - 04 + 0.7013E - 06	0 4382 + 0 0115
3177 922690 0002	5 4 9 5 1 5	6 5 5 5 5 7 5	$0.0095 \pm 0.0002$	0.1951 = 0.04 + 0.0591 = 0.06	$0.5347 \pm 0.0139$
3170 661050 0002	J 4 5 E E	0 J S E E	0.0003 ± 0.0002	0.19916-04 1 0.49916-00	0.5547 ± 0.0159
3178.001050 0002	I LAE E	Z I S E" E"	0.0057 ± 0.0002	0.64/3E-04 ± 0.22/2E-03	0.5609 ± 0.0177
31/9./84310 0002	54 a E' E"	6 5 a E" E'	$0.0079 \pm 0.0002$	0.1812E-04 ± 0.4589E-06	$0.4940 \pm 0.0134$
3179.910090 0002	6 6 s A2'E'	7 7 s E" E"	$0.0131 \pm 0.0003$	0.2706E-04 ± 0.6198E-06	0.5638 ± 0.0142
3181.686790 0002	6 6 a A2'E"	7 7 a E" E'	$0.0128 \pm 0.0004$	0.2643E-04 ± 0.8259E-06	0.5951 ± 0.0240
3181.936020 0002	4 2 a E' A2"	53 a A1"A2'	$0.0166 \pm 0.0005$	0.2325E-04 ± 0.7004E-06	$0.4229 \pm 0.0114$
3182,492210 0002	3 1 s E" E"	4 2 5 E' E'	0.0086 + 0 0002	0.2427E-04 + 0.5644E-06	0.3719 + 0.0117
3183 962570 0002	6 5 0 5 " 5"	6 4	$0.0043 \pm 0.0002$	0.3118E = 0.4 + 0.1450E = 0.5	0.5405 + 0.0501
3104 100070 0002	2 1 <u></u>		0.0000 ± 0.0002	0.25100-04 ± 0.54400-00	0 3743 ± 0 0155
2104 005060 0002		- 2 a E E	0.0009 ± 0.0002	0.20700 04 1 0.30416-00	0.0/70 ± 0.0010
3104.923060 0002	o ja E' E'	0 4 d E' E''	0.0041 ± 0.0001	0.29/2E-04 I 0./248E-06	U.4908 I U.UZI9
3187.093960 0002	∠ USAL'E'	JISE"E"	$0.0067 \pm 0.0003$	U.∠S38E-U4 ± U.1136E-05	$0.3493 \pm 0.0235$
3187.781980 0002	5 5 S E" A2"	6 6 5 A2'A2'	U.U328 ± 0.0008	U.2565E-04 ± 0.6256E-06	U.5/94 ± U.0152
3188.185580 0002	2 0 a A1'E"	3 1 a E" E'	$0.0058 \pm 0.0002$	0.2196E-04 ± 0.7572E-06	$0.3131 \pm 0.0134$
3188.554070 0002	4 3 s A1"E"	54 s E' E'	0.0124 ± 0.0003	0.2377E-04 ± 0.5752E-06	0.4901 ± 0.0178
3188.867410 0002	5 5 a E" A 2'	6 6 a A1'A2"	0.0268 + 0.0007	0.2095E - 04 + 0.5472E - 06	$0.5675 \pm 0.0141$
3190 407820 0002	7 5 s E" E"	7 4 s E' E'	0.0027 + 0.0001	0.2710E-04 + 0.1004E-05	0.4824 + 0.0158
3191 164160 0002	4 3 5 A1"E	5 4 2 5 ' 5 "	$0.0106 \pm 0.0003$	$0.2031 E - 0.4 \pm 0.5747 E - 0.6$	$0.5086 \pm 0.0132$
2101 004220 0002	- J A AL L'	J 1 4 5 5	0.0000 ± 0.0003	0 2611E 04 L 0 1002E 05	0.5000 ± 0.0132
3191.9043/0 0002	/ ) a E" E'	/ 4 a E' E"	0.0035 ± 0.0001	0.3511E-04 ± 0.1003E-05	U.5594 ± U.U142
3192.160080 0002	1 1 a E" A2'	2 0 a A1'A2"	$0.0078 \pm 0.0002$	0.4492E-04 ± 0.1152E-05	$0.4368 \pm 0.0119$
3192.525730 0002	44 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	$0.0101 \pm 0.0003$	0.2705E-04 ± 0.8035E-06	$0.5671 \pm 0.0162$
3194.878170 0002	32 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	0.0270 ± 0.0007	0.2477E-04 ± 0.6423E-06	0.4766 ± 0.0138
3195.033800 0002	44sE'E'	5 5 s E" E"	0.0166 ± 0.0006	0.2160E-04 ± 0.7808E-06	$0.6081 \pm 0.0234$
3196.612800 0002	5 4 s E' A2'	5 3 s A2"A2"	0.0111 + 0.0003	0.2626E - 04 + 0.7099E - 06	0.4903 + 0.0135
3197 429090 0002	8 5 9 5 " 7"	8 4 s E' F'	0 0015 + 0 0001	0.2546E = 0.4 + 0.1698E = 0.5	0 3153 + 0 0167
3107 55/010 0002		5 3 3 3 1 1 3 O 1	0 0110 + 0 0004	$0.2602E = 0.4 \pm 0.0462E = 0.000$	0 4947 + 0 0245
3197.JJ4910 UUUZ	J 4 d E' AZ"	J J A AL"AZ'	0.0110 1 0.0004	0.2002E-04 ± 0.9402E-06	0.494/ 1 0.0240
3197.689300 0002	u ua Al'A2"	L USA2'A2'	0.0088 ± 0.0003	U.4168E-U4 ± U.1421E-05	U.3484 ± U.0136
3199.393400 0002	2 1 s E" E"	3 2 s E' E'	$0.0102 \pm 0.0003$	$0.2187E - 04 \pm 0.6433E - 06$	$0.4354 \pm 0.0180$
3199.500390 0002	8 5 a E" E'	84aE'E"	$0.0015 \pm 0.0001$	0.2545E-04 ± 0.1696E-05	0.3758 ± 0.0239
3200.560840 0002	2 1 a E" E'	32 a E' E"	0.0111 ± 0.0003	0.2379E-04 ± 0.6431E-06	0.4497 ± 0.0135
3203.611590 0002	64 a E' A2"	6 3 a A1"A2'	0.0091 ± 0.0002	0.2725E-04 ± 0.5989E-06	0.4269 ± 0.0148
3203.743990 0002	3 3 s A2"E"	44 s E' E'	$0.0185 \pm 0.0005$	0.2238E-04 ± 0.6048E-06	$0.5950 \pm 0.0224$
3205.048630 0002	1 0 s A2'E'	2 1 s E" E"	0.0066 + 0 0002	0.2479E-04 + 0.7511E-06	0.3545 + 0.0179
3205 285400 0002	2 2 2 70""	4 4 - 5' 5"	$0.0178 \pm 0.0002$	0.2152E = 0.4 + 0.4936E = 0.6	0.5921 + 0.0199
2205.205490 0002	) ) a A2 E' ) ) - 11070	a b' b	0.01/0 1 0.0004	0 22420 04 1 0.40300-00	0.5721 1 0.0100
3203.323060 0002	5 5 5 AL"E"	) 2 5 E' E'	0.0000 ± 0.0002	0.2242E-04 I 0.8134E-06	0.JIUI I U.U429
3205.846410 0002	1 U a A2'E"	2 1 a E" E'	U.UU61 ± U.UU02	$0.2290E-04 \pm 0.7509E-06$	U.38U4 ± U.0198
3205.883120 0002	3 3 a A1"E'	32aE'E"	U.UU62 ± 0.0002	U.2527E-04 ± 0.8153E-06	$0.5090 \pm 0.0237$
3206.755320 0002	10 10 s E' E'	10 10 a E' E"	$0.0016 \pm 0.0001$	0.2422E-04 ± 0.1514E-05	0.4928 ± 0.0268
3208.499050 0002	7 4 s E' A2'	7 3 s A2"A2"	0.0057 ± 0.0002	0.2635E-04 ± 0.9247E-06	0.3832 ± 0.0109

3209.918980 0002	4	3 a A2"E'	4	2 a E' E"	0.0098 ± 0.0003	0.3264E-04 ± 0.9993E-06	$0.4722 \pm 0.0126$
3210.510390 0002	2	2 s E' A2'	3	3 s A2"A2"	$0.0353 \pm 0.0010$	0.2297E-04 ± 0.6508E-06	0.5861 ± 0.0168
3210.584110 0002	7	4 a E' A2"	7	3 a A1"A2'	$0.0062 \pm 0.0002$	0.2865E-04 ± 0.9241E-06	$0.3758 \pm 0.0190$
3210.973530 0002	8	8 s E' E'	8	8 a E' E"	$0.0080 \pm 0.0002$	0.4659E-04 ± 0.1165E-05	$0.5885 \pm 0.0184$
3211.710650 0002	2	2 a E' A2"	3	3 a A1"A2'	0.0342 ± 0.0009	0.2225E-04 ± 0.5855E-06	0.5844 ± 0.0175
3213.434840 0002	6	6 s A2'A2'	6	6 a A1'A2"	0.0306 ± 0.0008	0.4687E-04 ± 0.1225E-05	$0.5625 \pm 0.0179$
3213.711220 0002	5	3 s A1"E"	5	2 s E' E'	0.0062 + 0.0002	0.2394E - 04 + 0.7723E - 06	0.4219 + 0.0122
3214 960300 0002	4	4 s E' E'	4	4 a E' E"	$0 0193 \pm 0 0005$	0.4523E - 04 + 0.1172E - 05	$0.5833 \pm 0.0158$
3215 203020 0002	0		0	3 9 72"72"	$0.0133 \pm 0.0003$	0.2640E-04 + 0.8278E-06	$0.3310 \pm 0.0195$
2217 050720 0002	7	4 5 E AZ	7	7 8 F" F"	0.0002 ± 0.0001	0.2049E-04 ± 0.0276E-00	0.5510 ± 0.0195
3217 009050 0002	2	I a E" E"	2		$0.0098 \pm 0.0003$	0.3904E-04 1 0.1214E-05	0.3030 ± 0.0153
3217.098050 0002	2	ISE E	2	I d E E	0.0054 ± 0.0002	0.7273E-04 ± 0.2694E-05	0.3870 ± 0.0152
3217.358360 0002	Ţ	ISE"E"	2	2 S E' E'	$0.0127 \pm 0.0004$	0.2250E-04 ± 0.7087E-06	$0.54/8 \pm 0.0182$
3217.513760 0002	10	9 s A2"A2" :	10	9 a A1"A2'	$0.0043 \pm 0.0001$	0.5636E-04 ± 0.1311E-05	$0.5011 \pm 0.0168$
3218.193750 0002	1	1 a E" E'	2	2 a E' E"	$0.0121 \pm 0.0004$	0.2143E-04 ± 0.7085E-06	$0.5324 \pm 0.0171$
3218.288930 0002	9	8 s E' E'	9	8 a E' E"	$0.0040 \pm 0.0003$	0.6202E-04 ± 0.4651E-05	$0.5746 \pm 0.0547$
3218.437200 0002	2	2 a E' E"	2	2 s E' E'	$0.0145 \pm 0.0004$	0.4623E-04 ± 0.1275E-05	$0.5806 \pm 0.0164$
3218.708930 0002	4	3 s A2"A2"	4	3 a A1"A2'	0.0204 ± 0.0006	0.4817E-04 ± 0.1417E-05	$0.4804 \pm 0.0237$
3218.769630 0002	3	3 a A1"A2'	3	3 s A2"A2"	0.0374 ± 0.0010	0.4624E-04 ± 0.1236E-05	0.6066 ± 0.0192
3219.096860 0002	5	4 s E' E'	5	4 a E' E"	$0.0102 \pm 0.0004$	0.4755E-04 ± 0.1865E-05	$0.4836 \pm 0.0191$
3219.115710 0002	2	2 a E' E"	2	1 a E" E'	$0.0081 \pm 0.0002$	$0.2726E-04 \pm 0.6730E-06$	$0.3962 \pm 0.0142$
3219.157490 0002	7	6 s A2'A2'	7	6 a A1'A2"	0.0167 + 0.0004	0.5807E - 04 + 0.1391E - 05	$0.5533 \pm 0.0149$
3220 342180 0002	2	1 a E" E'	2	1 s E" E"	0 0030 + 0 0001	0 4037E - 04 + 0 1346E - 05	$0 \ 3791 + 0 \ 0147$
3220 588020 0002	5	5 a E" E'	5	5 s E" E"	$0 0173 \pm 0 0005$	0.4386E - 04 + 0.1268E - 05	$0.5019 \pm 0.0143$
3221 178280 0002	Ř	2 ° E' E'	3	1 ° F" F"	0.0099 + 0.0003	$0.2544E = 0.4 \pm 0.7709E = 0.6$	$0.3347 \pm 0.0119$
3221 275350 0002	1		1		$0.00000 \pm 0.000000$	$0.2344E 04 \pm 0.7705E 00$	0.3025 + 0.0226
2221.275550 0002	2		2		0.0021 ± 0.0001	0.1030E-03 ± 0.4903E-03	0.3923 ± 0.0220
3221./9/030 0002	5	2 a E E 2 - 304304	5	2 5 E E	0.0003 ± 0.0002	0.3030E-04 I 0.1217E-03	0.4372 ± 0.0129
3223.086440 0002	5	3 S AZ"AZ"	5	3 a Al"AZ"	$0.0170 \pm 0.0005$	0./9/9E-04 ± 0.234/E-05	0.4064 ± 0.0126
3223.359920 0002	4	J A A1"A2'	4	3 S A2"A2"	$0.0212 \pm 0.0005$	$0.4999E-04 \pm 0.1179E-05$	$0.4953 \pm 0.0136$
3223.989950 0002	0	U s Al'E'	1	1 S E" E"	$0.0057 \pm 0.0002$	U.2630E-04 ± 0.9226E-06	$0.5112 \pm 0.0223$
3224.101170 0002	6	4 s E' E'	6	4 a E' E"	$0.0065 \pm 0.0002$	0.6399E-04 ± 0.1969E-05	$0.4678 \pm 0.0125$
3224.563630 0002	4	2 s E' E'	4	1 s E" E"	0.0074 ± 0.0003	0.2014E-04 ± 0.8166E-06	$0.3721 \pm 0.0204$
3224.634780 0002	0	0 a A1'E"	1	1 a E" E'	0.0044 ± 0.0001	0.2029E-04 ± 0.4612E-06	0.4934 ± 0.0271
3224.916520 0002	7	5 s E" E"	7	5 a E" E'	0.0053 ± 0.0002	0.6453E-04 ± 0.2435E-05	0.4698 ± 0.0138
3225.502200 0002	8	6 s A2'A2'	8	6 a A1'A2"	$0.0116 \pm 0.0003$	0.9881E-04 ± 0.2556E-05	$0.6016 \pm 0.0170$
3225 852260 0002	9	7 s E" E"	9	7 a E" E'	0 0050 + 0 0002	0.1321E-03 + 0.5282E-05	$0.5044 \pm 0.0205$
3226 338840 0002	1	2 a E' E"	Δ	1 - F" F'	$0.0073 \pm 0.0002$	$0.1986E = 0.04 \pm 0.5441E = 0.6$	$0.3640 \pm 0.0096$
3226 984250 0002		2 2 2 2 2	1		$0.0073 \pm 0.0002$	$0.1900E 04 \pm 0.944E 00$	$0.3040 \pm 0.0000$
3220.904230 0002	4		4	2 S E E	0.0043 ± 0.0001	0.4987E-04 I 0.1100E-05	0.4076 ± 0.0170
3228.328330 0002	6	3 a AI E 3 - 308308	ć	2 a E E	0.0024 1 0.0001	0.2121E-04 1 0.8837E-08	0.3230 1 0.0130
3228.608080 0002	6	3 S AZ"AZ"	6	3 a Al"AZ"	0.0060 ± 0.0002	0.5943E-04 ± 0.1981E-05	0.3949 ± 0.0110
3231.286900 0002	1	ISE"A2"	1	U S AZ'AZ'	$0.0305 \pm 0.0008$	$0.4/65E-04 \pm 0.1250E-05$	$0.4888 \pm 0.0127$
3231.535980 0002	5	2 a E' E"	5	1 a E" E'	$0.0059 \pm 0.0002$	0.2049E-04 ± 0.6947E-06	$0.3010 \pm 0.0103$
3232.392700 0002	9	6 s A2'A2'	9	6 a A1'A2"	$0.0039 \pm 0.0001$	0.8813E-04 ± 0.2260E-05	$0.4442 \pm 0.0149$
3235.991630 0002	3	1 s E" A2"	3	0 s A2'A2'	0.0382 ± 0.0010	0.4145E-04 ± 0.1085E-05	0.2763 ± 0.0070
3241.165700 0002	4	1 a E" A2'	4	0 a A1'A2"	0.0286 ± 0.0008	0.3548E-04 ± 0.9926E-06	$0.2904 \pm 0.0140$
3241.936490 0002	7	2 s E' E'	7	1 s E" E"	0.0024 ± 0.0001	0.2062E-04 ± 0.8593E-06	0.2680 ± 0.0102
3244.607400 0002	5	1 s E" A2"	5	0 s A2'A2'	$0.0251 \pm 0.0006$	0.4125E-04 ± 0.9861E-06	0.2715 ± 0.0078
3244.814390 0002	1	0 s A2'E'	1	1 s E" E"	$0.0064 \pm 0.0002$	0.1956E-04 ± 0.6111E-06	$0.4604 \pm 0.0152$
3245 592160 0002	1	0 a A2'E"	1	1 a E" E'	0 0060 + 0 0002	0.1833E - 04 + 0.6110E - 06	0 4664 + 0 0208
3249 542180 0002	3	0 s A2'E'	3	1 s E" E"	0 0094 + 0 0003	0 1995E - 04 + 0 6368E - 06	$0.2953 \pm 0.0084$
3251 052050 0002	3	0 > A2'E"	3	1 - F" F'	$0.0081 \pm 0.0003$	$0.1782E - 0.04 \pm 0.4243E - 0.06$	$0.2836 \pm 0.0086$
3259 019590 0002	2	1 e F" F"	2	2 e E' E'	$0.0004 \pm 0.0002$	$0.1637E - 0.4 \pm 0.6297E - 0.6$	$0.2030 \pm 0.0000$
3260 503910 0002	2		1		0.00052 ± 0.00002	0.60200 04 ± 0.16260 05	0.2466 ± 0.0097
3260.392610 0002	2	0 a AL AZ	T E	0 S AZ AZ	0.0280 ± 0.0007	0.0038E-04 I 0.1020E-05	0.2400 ± 0.0007
3261.2/36/0 0002	2	U a AZ'E"	2	I d E E	0.0056 ± 0.0002	0.1799E-04 ± 0.6424E-06	0.2841 ± 0.0129
3261.899250 0002	3	1 S E" E"	3	2 S E' E'	$0.0072 \pm 0.0002$	$0.1/31E-04 \pm 0.4808E-06$	$0.4243 \pm 0.0123$
3265.4/9590 0002	3	3 a Al"E'	2	2 a E' E"	$0.0158 \pm 0.0004$	$0.1655E-04 \pm 0.4190E-06$	$0.5682 \pm 0.0157$
3271.440560 0002	4	4 s E' A2'	3	3 s A2"A2"	$0.0388 \pm 0.0010$	$0.1770E-04 \pm 0.4562E-06$	$0.5845 \pm 0.0170$
3272.896090 0002	2	1 s E" A2"	1	0 s A2'A2'	$0.0227 \pm 0.0006$	$0.3501E-04 \pm 0.9255E-06$	$0.3263 \pm 0.0084$
3273.510910 0002	3	2 s E' A2'	3	3 s A2"A2"	0.0084 ± 0.0002	0.1532E-04 ± 0.3647E-06	0.5782 ± 0.0168
3276.278300 0002	7	0 a A2'E"	7	1 a E" E'	$0.0019 \pm 0.0001$	0.1558E-04 ± 0.8199E-06	0.1994 ± 0.0089
3278.167480 0002	5	5 a E" E'	4	4 a E' E"	$0.0190 \pm 0.0005$	0.1747E-04 ± 0.4597E-06	$0.5814 \pm 0.0149$
3278.685290 0002	3	1 s E" E"	2	1 a E" E'	0.0109 ± 0.0003	0.4502E-04 ± 0.1239E-05	0.3694 ± 0.0098
3279.329630 0002	3	0 s A2'A2'	2	0 a A1'A2"	0.0344 ± 0.0009	0.6428E-04 ± 0.1682E-05	0.2421 ± 0.0067
3280.776020 0002	3	2 s E' E'	2	1 s E" E"	0.0069 ± 0.0002	0.1139E-04 ± 0.3302E-06	0.4988 ± 0.0150
3281.074690 0002	4	2 a E' A2"	4	3 a A1"A2'	0.0096 ± 0.0003	0.1430E-04 ± 0.4467E-06	$0.4632 \pm 0.0131$
3281.423740 0002	3	2 a E' E"	2	2 s E' E'	$0.0118 \pm 0.0003$	0.7380E-04 ± 0.1876E-05	$0.5663 \pm 0.0162$
3282.341480 0002	3	1 a E" E'	2	1 s E" E"	$0.0194 \pm 0.0005$	0.8003E-04 ± 0.2063E-05	$0.3827 \pm 0.0097$
3283 527410 0002	5	2 a E' A2"	5	3 a A1"A2'	0.0092 + 0.0002	0.1589E-04 ± 0.3455E-06	$0.4198 \pm 0.0124$
3284,984540 0002	6	2 s E' A2'	6	3 s A2"A2"	0.0080 + 0.0004	0.1947E - 04 + 0.9735E - 06	0.3997 + 0 0398
3288.453930 0002	4	3 s A2"E"	3	2 s E' E'	0.0120 + 0.0003	0.1590E-04 + 0.3974E-06	0.5015 + 0.0153
3289 288670 0002	1	3 a 22"F'	ñ	2 a E' F"	0.0100 + 0.0003	0 1324E = 04 + 0 3973E = 06	0.4902 + 0.0150
3289 437160 0002	7	7 s E" A2"	6	6 s 12'12'	0.0267 + 0.0003	0.1712E - 0.4 + 0.1489E - 0.6	$0.5676 \pm 0.0130$
3289 833500 0002	7		6	6 3 AL AL	0.0274 + 0.0007	0 17578-04 + 0 44098-00	0.50/0 ± 0.0140
3209.023390 0002	7	, a 1 A2'	7	0 a A1 A2		0.15250-04 + 0.00000-00	0.3056 ± 0.0109
3290.331310 0002	2	1 a E' E'	0	2 a E' E"	0.0010 ± 0.0001	0.1525E-04 I 0.8028E-06	U.JZJO I U.UIZI
3292.165630 0002	8	1 S E" E"	ъ Б	∠se'e'	$0.0010 \pm 0.0001$	U.1514E-04 ± U.1514E-05	U.2165 ± U.0183
3293.551230 0002	5	3 S A2"E"	5	4 s E' E'	$0.0023 \pm 0.0001$	U.9315E-U5 ± 0.4050E-06	$0.5281 \pm 0.0296$
3294.858770 0002	8	8 a E' E"	7	/ a E" E'	$0.0144 \pm 0.0004$	U.2488E-04 ± 0.6912E-06	$0.5767 \pm 0.0217$
3295.798400 0002	5	4 s E' A2'	4	3 s A2"A2"	$0.0242 \pm 0.0006$	0.1570E-04 ± 0.3891E-06	$0.5092 \pm 0.0126$
3298.139240 0002	4	3 s A2"A2"	3	3 a A1"A2'	$0.0221 \pm 0.0006$	0.8000E-04 ± 0.2172E-05	$0.5733 \pm 0.0147$
3298.824010 0002	5	4 a E' E"	5	5 a E" E'	$0.0017 \pm 0.0001$	0.1052E-04 ± 0.6187E-06	$0.6790 \pm 0.0505$
3299.668000 0002	7	2 s E' A2'	7	3 s A2"A2"	0.0029 ± 0.0001	0.1147E-04 ± 0.3956E-06	$0.3369 \pm 0.0142$
3299.775300 0002	9	9 s A1"E"	8	8 s E' E'	0.0065 ± 0.0002	0.1637E-04 ± 0.5037E-06	0.5815 ± 0.0170
3300.608530 0002	4	1 s E" E"	3	1 a E" E'	$0.0147 \pm 0.0004$	0.5734E-04 ± 0.1560E-05	$0.3571 \pm 0.0095$
3301,572380 0002	4	2 s E' E'	3	2 a E' E"	0.0164 + 0.0006	0.7574E - 04 + 0.2771E - 05	0.4463 + 0.0194
3304 755450 0002	1	1 a E" F'	2	1 s E" F"	0 0245 + 0 0006	0.9545E - 0.4 + 0.2338E - 0.5	$0.4318 \pm 0.0135$
3305 283300 0002	7	Δ Δ 1 <sup>μ</sup> λ 2 <sup>μ</sup>	2	0 g 20'70'	$0.0235 \pm 0.0000$	$0.7381E=0.4 \pm 0.2330E=0.5$	$0.316 \pm 0.0133$
3305 440930 0002	10	10 - F! 72"	0	9 = 21"22'	0.0086 + 0.0010	0.1700 = 0.4 + 0.3053 = 0.6	$0.5363 \pm 0.0073$
3305 671060 0002	τU	10 a E' AZ"	ッ つ	) a AI AZ'		0 1006EL04 ± 0.3933E-06	0.3303 ± 0.0140
3303.0/1900 0002	4	2 d L' L''	с С	1 d D ' D'	0.0102 I 0.0003	0.19005-04 ± 0.30435-06	0.391/ I 0.0114
3306.391320 0002	4	∠ав' Е"	3	Z S E' E'	U.U164 ± U.UU04	U./Sb3E-U4 ± U.1845E-05	U.4832 ± U.UI30
3309.136160 0002	9	1 a E" E'	9	∠ a E' E"	$0.0036 \pm 0.0003$	U.1141E-03 ± 0.9512E-05	$0.3/9' \pm 0.0108$
3309.740830 0002	7	6 s Al'E'	6	5 S E" E"	$0.0102 \pm 0.0005$	U.185UE-04 ± 0.9066E-06	$0.5220 \pm 0.0370$
3314.044380 0002	5	3 a Al"E'	4	2 a E' E"	$0.0049 \pm 0.0002$	U.8893E-05 ± 0.3630E-06	$0.477 \pm 0.0208$
3319.061430 0002	4	1 s E" A2"	3	0 s A2'A2'	$0.0245 \pm 0.0006$	0.3629E-04 ± 0.8887E-06	$0.2969 \pm 0.0082$
3320.963770 0002	6	4 s E' A2'	5	3 s A2"A2"	0.0160 ± 0.0006	0.1603E-04 ± 0.6013E-06	$0.5115 \pm 0.0335$

3322.223570 0002	5	3 s A2"A2"	4	3 a A1"A2'	$0.0335 \pm 0.0008$	0.9699E-04 ± 0.2316E-05	$0.4876 \pm 0.0129$
3323.524520 0002	5	0 s A2'A2'	4	0 a A1'A2"	0.0390 ± 0.0010	0.8494E-04 ± 0.2178E-05	$0.2943 \pm 0.0076$
3326.988260 0002	5	2 s E' E'	4	2 a E' E"	0.0418 ± 0.0011	0.2015E-03 ± 0.5303E-05	0.5256 ± 0.0130
3337.809560 0002	8	6 a A1'E"	7	5 a E" E'	$0.0039 \pm 0.0001$	0.1350E-04 ± 0.3462E-06	$0.4528 \pm 0.0124$
3342.977640 0002	6	4 s E' E'	5	4 a E' E"	0.0160 ± 0.0004	0.1264E-03 ± 0.3160E-05	0.5507 ± 0.0175
3344.395680 0002	6	1 s E" E"	5	1 a E" E'	0.0201 ± 0.0005	0.1187E-03 ± 0.2953E-05	0.3459 ± 0.0093
3345.856080 0002	5	1 a E" A2'	4	0 a A1'A2"	0.0148 ± 0.0004	0.2668E-04 ± 0.7211E-06	0.3170 ± 0.0078
3347.358990 0002	6	3 s A2"A2"	5	3 a A1"A2'	0.0338 ± 0.0009	0.1120E-03 ± 0.2983E-05	0.4412 ± 0.0114
3348.481970 0002	6	1 a E" E'	5	1 s E" E"	0.0101 ± 0.0003	0.5959E-04 ± 0.1770E-05	0.3328 ± 0.0096
3349.617060 0002	6	0 a A1'A2"	5	0 s A2'A2'	0.0283 ± 0.0007	0.8260E-04 ± 0.2043E-05	0.2818 ± 0.0072
3354.104720 0002	6	2 s E' E'	5	1 s E" E"	0.0058 ± 0.0002	0.2135E-04 ± 0.7362E-06	0.3431 ± 0.0126
3357.274680 0002	8	5 a E" E'	7	4 a E' E"	0.0023 ± 0.0001	0.1085E-04 ± 0.4716E-06	0.5268 ± 0.0327
3363.897110 0002	7	3 s A1"E"	6	2 s E' E'	0.0022 ± 0.0001	0.9909E-05 ± 0.4504E-06	$0.3470 \pm 0.0264$
3367.377010 0002	7	0 s A2'A2'	6	0 a A1'A2"	0.0288 ± 0.0009	0.1278E-03 ± 0.3994E-05	0.3061 ± 0.0111
3368.766890 0002	6	1 s E" A2"	5	0 s A2'A2'	0.0121 ± 0.0003	0.3010E-04 ± 0.7462E-06	0.3000 ± 0.0079
3373.717540 0002	7	3 s A2"A2"	6	3 a A1"A2'	0.0249 ± 0.0006	0.1151E-03 ± 0.2773E-05	0.3998 ± 0.0099
3377.400000 0002	8	7 s E" E"	7	7 a E" E'	0.0046 ± 0.0002	0.1241E-03 ± 0.5394E-05	$0.0163 \pm 0.6090$
3380.070800 0002	7	2 s E' E'	6	1 s E" E"	0.0030 ± 0.0001	0.1773E-04 ± 0.5911E-06	0.3227 ± 0.0110
3383.749860 0002	8	6 s A2'A2'	7	6 a A1'A2"	0.0149 ± 0.0004	0.1358E-03 ± 0.3646E-05	$0.4941 \pm 0.0140$
3389.288320 0002	8	5 s E" E"	7	5 a E" E'	0.0095 ± 0.0003	0.1512E-03 ± 0.4774E-05	$0.4433 \pm 0.0112$
3400.629630 0002	8	3 s A2"A2"	7	3 a A1"A2'	0.0222 ± 0.0006	0.1660E-03 ± 0.4487E-05	0.3136 ± 0.0079
3403.730970 0002	9	7 s E" E"	8	7 a E" E'	0.0049 ± 0.0002	0.1499E-03 ± 0.6117E-05	0.4868 ± 0.0198
3438.240780 0002	8	1 s E" E"	7	1 a E" E'	0.0045 ± 0.0001	0.6697E-04 ± 0.1488E-05	0.2595 ± 0.0161
3447.162780 0002	8	1 a E" E'	7	1 s E" E"	$0.0088 \pm 0.0002$	0.1306E-03 ± 0.2969E-05	$0.2236 \pm 0.0105$
3465.688740 0002	9	1 s E" E"	8	1 a E" E'	$0.0053 \pm 0.0002$	0.1494E-03 ± 0.5637E-05	$0.2043 \pm 0.0054$
3485.811190 0002	8	4 s E' E'	7	5 s E" E"	0.0032 ± 0.0001	0.1609E-03 ± 0.5028E-05	0.4804 ± 0.0188
3492.245910 0002	10	1 s E" E"	9	1 a E" E'	0.0044 ± 0.0001	0.2614E-03 ± 0.5941E-05	0.1730 ± 0.0046
3498.548140 0002	9	5 s E" A2"	8	6 s A2'A2'	0.0098 ± 0.0003	0.4907E-03 ± 0.1502E-04	0.4608 ± 0.0180

coefficients d'élargissement et de deplacement des rales interdités de la bande 2v4.									
Transition	σ	S <sub>0</sub>	$\mu^2$	γ0	$\delta_0$				
	(cm <sup>-1</sup> )	$(10^{-4} \mathrm{cm}^{-2}.\mathrm{atm}^{-1})$	$(10^{-6} D^2)$	(cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )	(cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )				
$^{q}_{a}P(2,0)$	3419.20101	$13.1 \pm 0.5$	$3.522\pm0.134$	$0.2058 \pm 0.0056$					
${}^{q}_{a}P(2,1)$	3420.40404	$14.8 \pm 1.2$	$15.620 \pm 1.267$	$0.2855 \pm 0.0354$					
$^{q}_{a}P(3,2)$	3400.00004	$28.0\pm0.3$	$37.670 \pm 0.404$	$0.2929 \pm 0.0065$	$-0.0408 \pm 0.0024$				
$^{Q}_{a}P(4,0)$	3367.28600	$8.6 \pm 0.5$	$2.311 \pm 0.134$	$0.2722 \pm 0.0222$	$0.0378 \pm 0.0029$				
${}^{Q}_{a}P(4,1)$	3368.56492	$4.6 \pm 0.3$	$3.229\pm0.239$	$0.2328 \pm 0.0238$					
$^{Q}_{a}P(4,2)$	3372.48700	$16.9 \pm 0.3$	$11.250 \pm 0.200$	$0.3253 \pm 0.0119$					
$^{q}_{a}P(4,3)$	3379.62174	$9.5 \pm 0.5$	$8.662 \pm 0.455$	$0.4556 \pm 0.0317$	$0.1198 \pm 0.0163$				
$^{q}_{a}P(5,1)$	3339.77339	$7.9 \pm 1.7$	$6.797 \pm 1.466$	$0.2434 \pm 0.0948$					
${}^{Q}_{a}P(5,3)$	3349.70000	$11.0 \pm 1.2$	$5.464 \pm 0.596$	$0.4623 \pm 0.0322$	$-0.2488 \pm 0.0327$				
$^{q}_{a}P(7,1)$	3278.01700	$4.7 \pm 0.4$	$9.629\pm0.820$	$0.2631 \pm 0.0337$					
$^{q}_{a}P(7,4)$	3294.30702	$6.0 \pm 0.3$	$14.061 \pm 0.703$	$0.3860 \pm 0.0343$	$-0.1064 \pm 0.0324$				
$^{q}_{a}Q(1,1)$	3460.14989	$37.3 \pm 2.4$	$21.382 \pm 1.375$	$0.4106 \pm 0.0443$	$0.0700 \pm 0.0064$				
$^{q}_{a}Q(2,1)$	3455.20300	$4.2 \pm 0.3$	$5.267\pm0.376$	$0.2271 \pm 0.0271$	$0.1513 \pm 0.0455$				
$^{q}_{a}Q(2,2)$	3459.59695	$47.7\pm0.8$	$14.150 \pm 0.237$	$0.3284 \pm 0.0128$	$0.0546 \pm 0.0061$				
$^{q}_{a}Q(3,1)$	3447.89710	$3.4 \pm 0.5$	$8.162 \pm 1.200$	$0.2387 \pm 0.0499$					
$^{q}_{a}Q(3,3)$	3459.05220	$36.4 \pm 0.3$	$4.188\pm0.035$	$0.5367 \pm 0.0290$	$0.0582 \pm 0.0051$				
$^{q}_{a}Q(4,3)$	3448.83900	$15.2 \pm 0.3$	$3.351 \pm 0.066$	$0.4331 \pm 0.0102$	$-0.0444 \pm 0.0019$				
$^{q}_{a}Q(4,4)$	3458.80955	$14.5 \pm 0.7$	$3.159 \pm 0.153$	$0.5367 \pm 0.0290$	$-0.0644 \pm 0.0102$				
$^{q}_{a}Q(5,4)$	3446.06500	$9.5 \pm 0.5$	$4.137\pm0.218$	$0.4111 \pm 0.0513$					
$^{Q}_{a}Q(6,5)$	3443.48200	$4.9\pm0.2$	$2.461 \pm 0.100$	$0.4663 \pm 0.0281$					
$^{q}_{a}Q(6,6)$	3459.19416	$29.1 \pm 1.0$	$4.141 \pm 0.142$	$0.5087 \pm 0.0426$	$0.0418 \pm 0.0103$				
$^{Q}_{a}Q(7,6)$	3441.03000	$13.5 \pm 0.5$	$4.392 \pm 0.163$	$0.4699 \pm 0.0350$					
${}^{q}_{a}R(0,0)$	3478.82128	$10.6 \pm 0.6$	$4.188\pm0.229$	$0.3698 \pm 0.0232$	$0.1455 \pm 0.0139$				
${}^{q}_{a}R(2,0)$	3506.16700	$32.9 \pm 0.4$	$5.750 \pm 0.075$	$0.2105 \pm 0.0108$	$-0.0232 \pm 0.0059$				
${}^{q}_{a}R(3,1)$	3518.12420	$12.6 \pm 0.5$	$4.611 \pm 0.194$	$0.2830 \pm 0.0314$	$-0.0774 \pm 0.0296$				
$^{q}_{a}R(3,2)$	3521.83324	$16.1 \pm 1.0$	$6.970\pm0.420$	$0.3951 \pm 0.0502$	$0.0718 \pm 0.0113$				
$^{q}_{a}R(3,3)$	3528.26800	$15.9 \pm 1.7$	$5.381\pm0.575$	$0.4685 \pm 0.0549$	$-0.1777 \pm 0.0183$				
${}^{q}_{a}R(4,2)$	3529.71559	$122.5 \pm 2.1$	$55.\overline{660 \pm 0.954}$	$0.2806 \pm 0.0118$	$-0.0\overline{227 \pm 0.0014}$				
$^{q}_{a}R(4,3)$	3536.56547	$34.9 \pm 5.5$	$9.492 \pm 1.496$	$0.4548 \pm 0.0700$					
${}^{q}_{a}R(5,1)$	3534.70700	$6.1 \pm 0.4$	$3.409 \pm 0.196$	$0.2789 \pm 0.0749$	$-0.1831 \pm 0.0403$				
$^{q}_{a}R(5,3)$	3543.55382	$19.2 \pm 1.0$	$6.011 \pm 0.313$	$0.3178 \pm 0.0262$	$-0.0954 \pm 0.0243$				
${}^{q}_{a}R(5,4)$	3551.57431	$6.6 \pm 0.1$	$4.908 \pm 0.052$	$0.3534 \pm 0.0461$					

Paramètres spectroscopiques de NH<sub>3</sub> : Intensités, carrés des moments de transition et coefficients d'élargissement et de déplacement des raies interdites de la bande 2v<sub>4</sub>.

[2], nous obtenons :

### Annexe 3 : Espace de Liouville

Cet espace résulte du produit tensoriel des vecteurs de l'espace de Hilbert «H» par les vecteurs transposés conjugués de cet espace [1]. Ces vecteurs sont donc éléments de H $\otimes$ H. Soient  $|a\rangle$  et  $|b\rangle$ , deux états propres de l'espace de Hilbert. En utilisant la notation de Baranger

$$\left| ab \right\rangle \rangle = \left| a \right\rangle \left\langle b \right| = \left| a \right\rangle \left( \left| b \right\rangle \right)^{+}$$

Le produit scalaire dans l'espace de Liouville est défini par :

$$\left\langle \left\langle \mathbf{a}'\mathbf{b}'|\mathbf{a}\mathbf{b}\right\rangle \right\rangle = \left\langle \mathbf{a}'|\left(\left\langle \mathbf{b}'\right\rangle\right)^{+}|\mathbf{a}\right\rangle\left(|\mathbf{b}\right\rangle\right)^{+} \tag{2}$$

$$= \langle \mathbf{a}' | \mathbf{a} \rangle \langle \mathbf{b}' | \mathbf{b} \rangle^{+} = \langle \mathbf{a}' | \mathbf{a} \rangle \langle \mathbf{b} | \mathbf{b}' \rangle = \delta_{\mathbf{a}\mathbf{a}'} \, \delta_{\mathbf{b}\mathbf{b}'}$$
$$= T_{\mathbf{r}} (| \mathbf{b}' \rangle \langle \mathbf{a}' |) (| \mathbf{a} \rangle \langle \mathbf{b} |)$$
(3)

(1)

T<sub>r</sub> représente la trace des opérateurs.

Soit L un opérateur agissant dans l'espace de Liouville. L'action de L sur un opérateur A de l'espace de Hilbert est défini par :  $LA = \hbar^{-1}[H, A] = \hbar^{-1}(HA - AH)$  (4)

Soit  $L_0^a$ , l'opérateur correspondant l'hamiltonien de vibration rotation des molécules actives non perturbés  $H_0^a$ . Soient  $|i\rangle$  et  $|f\rangle$ , deux états propres de  $H_0^a$  pour les valeurs propres respectives  $E_i^0$  et  $E_f^0$ . En considérant l'opérateur de l'espace de Hilbert  $|i\rangle\langle f|$  et en utilisant l'équation (4), on peut écrire :

$$L_{0}^{a}\left|if\right\rangle\right\rangle = \left[H_{0}^{a},\left|i\right\rangle\left\langle f\right|\right] = H_{0}^{a}\left|i\right\rangle\left\langle f\right|-\left|i\right\rangle\left\langle f\right|H_{0}^{a}=(E_{i}^{0}-E_{f}^{0})\left|if\right\rangle\right\rangle = \omega_{if}\left|if\right\rangle\right\rangle$$

$$(5)$$

Ainsi dans l'espace de Liouville, les valeurs propres de  $L_0^a$  sont les fréquences de transitions  $\omega_{if}$  et non plus les énergies propres comme dans l'espace de Hilbert. Dés lors, l'espace de Liouville est souvent appelé « espace des raies » puisque c'est la fréquence de transition  $\omega_{if}$  qui est la quantité directement accessible par l'expérience.

Dans cet espace, les éléments de matrice de L<sub>0</sub><sup>a</sup> s'écrivent :

$$\left\langle \left\langle \mathbf{i}^{\mathsf{'}} \mathbf{f}^{\mathsf{'}} \middle| \mathbf{L}_{0}^{\mathsf{a}} \middle| \mathbf{i} \mathbf{f} \right\rangle \right\rangle = \omega_{\mathrm{if}}^{0} \delta_{\mathbf{i}^{\mathsf{'}}} \delta_{\mathrm{ff}} \tag{6}$$

#### Références

- [1] U. Fano, Phys. Rev. **131**, (1963)
- [2] M. Baranger, Phys. Rev. 111, 494 (1958)

# Paramètres spectroscopiques de $NH_3$ : Coefficient d'interférence et coefficient de déplacement de raies des bandes $v_1$ et $v_3$ .

Position (cm <sup>-1</sup> ) Global upper qua	nta Global lower qua	nta Local upper quanta Local lower quanta Y <sub>0</sub>	(atm <sup>-1</sup> ) $\delta_0$ (cm <sup>-1</sup> .atm <sup>-1</sup> )
2152 000000 1000 00 0 71			
3153.299220 1000 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	8 / S E'' E'' 9 / a E'' E'' 3.6/	$7 \pm 0.958 = 0.0306 \pm 0.0022$
2155 222260 1000 00 0 A1	0000 00 0 AZ	0  0  S = E  9  0  A = E  -4.94	$J \pm 1.723 = 0.0100 \pm 0.0013$
3156 994640 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1	$8 \ 2 \ a \ E' \ E'' \ 9 \ 2 \ s \ E' \ E' \ -3 \ 17$	$5 \pm 0.882$ $0.0243 \pm 0.0100$
3173.676730 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	7 6 s A2'A2' 8 6 a A1'A2" 3.55	6 + 0.672 - 0.0136 + 0.0009
3174.226370 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	7 1 s E" E" 8 1 a E" E' 4.76	$3 \pm 0.900$ $0.0330 \pm 0.0080$
3175.559700 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	7 4 a E' E" 8 4 s E' E' 0.01	2 ± 2.076 0.0063 ± 0.0009
3175.613800 1000 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	7 7 a E" E' 8 7 s E" E" -0.01	$2 \pm 2.076 -0.0166 \pm 0.0039$
3176.022390 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	7 1 a E" E' 8 1 s E" E" -3.13	$3 \pm 1.028$ 0.0223 $\pm$ 0.0032
3194.212440 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6 6 s A2'A2' 7 6 a A1'A2" -6.16	$5 \pm 0.946 -0.0275 \pm 0.0020$
3195.670800 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6 3 a A1"A2' 7 3 s A2"A2" 4.60	$5 \pm 0.173$ 0.0051 $\pm 0.0008$
3195.711810 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6 2 a E' E" 7 2 s E' E' -2.70	$2 \pm 0.382$ $0.0205 \pm 0.0026$
3195./54550 1000 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	6 I a E'' E' / I S E'' E'' -4.35	$3 \pm 0.662$ $0.0248 \pm 0.0043$
3196 017280 1000 00 0 A2	0000 00 0 Al'	6 6 = 11' 2'' 7 6 = 12' 2' -4 90	$2 \pm 0.017$ $0.0126 \pm 0.0014$ 7 + 0.866 0.0246 + 0.0034
3214 335180 1000 00 0 A1	0000 00 0 A1	$5 3 s \Delta 2'' \Delta 2'' = 6 3 a \Delta 1'' \Delta 2' 4.90$	9 + 1 0.37 = 0.0929 + 0.0034
3215.912650 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	5 1 a E'' E' = 6 1 s E'' E'' 2.40	3 + 0.481 $0.0188 + 0.0013$
3216.123910 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	5 4 a E' E" 6 4 s E' E' -2.20	$3 \pm 0.329$ $0.0203 \pm 0.0010$
3236.251110 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 1 a E" E' 5 1 s E" E" -3.57	$0 \pm 0.250$ $0.0198 \pm 0.0025$
3236.317390 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 2 a E' E" 5 2 s E' E' -2.12	6 ± 0.524 0.0196 ± 0.0038
3236.450090 1000 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	4 3 a A1"A2' 5 3 s A2"A2" -0.88	$2 \pm 0.126$ 0.0117 $\pm 0.0013$
3236.681140 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 4 a E' E" 5 4 s E' E' -3.63	$9 \pm 0.737$ 0.0369 $\pm 0.0083$
3254.922630 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 0 s A2'A2' 4 0 a A1'A2" -1.11	$5 \pm 0.226 -0.0077 \pm 0.0008$
3254.946260 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 1 s E" E" 4 1 a E" E' 2.37	$3 \pm 0.179 -0.0242 \pm 0.0015$
3255.168150 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 3 s A2"A2" 4 3 a A1"A2' 1.12	$7 \pm 0.303 -0.0224 \pm 0.0007$
3256.920760 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	3 3 a A1"A2' 4 3 s A2"A2" -1.86	$3 \pm 0.294$ $0.0304 \pm 0.0018$
3275.236330 IUUU UU U AI'	0000 00 0 A2"	2 I S E" E" 3 I A E" E' -1.62	$J \pm 0.359 = 0.0148 \pm 0.0008$
3276 921500 1000 00 0 A1"	0000 00 0 AZ	2 2 5 E E 3 2 a E E 3,90 2 0 2 31! 3 0 2 32! 3 0 0 6	$7 \pm 0.022 = 0.0000 \pm 0.0014$
3276 962120 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AI	2 1 = F''F' = 3 1 = F''F'' = 4.08	$7 \pm 0.022 = -0.0090 \pm 0.0007$ $3 \pm 0.568 = 0.0120 \pm 0.0007$
3277.089800 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	2 2 = 2 = 2 = 3 2 = 2 = 4.00 2 2 = 2 = 2 = 3 2 = 2 = 4.00	$2 \pm 0.196$ $0.0493 \pm 0.0027$
3295.387700 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	1 0  s A2'A2' 2 0  a A1'A2" -1.15	6 + 0.218 - 0.0011 + 0.0002
3295.425440 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	1 1 s E" E" 2 1 a E" E' -2.70	$5 \pm 0.243 -0.0481 \pm 0.0015$
3317.207020 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	0 0 a A1'A2" 1 0 s A2'A2' 2.43	$3 \pm 0.125 -0.1865 \pm 0.0049$
3327.636170 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2" 1	0 9 s A2"A2" 10 9 a A1"A2' -0.91	$1 \pm 0.075$ $0.0055 \pm 0.0003$
3329.183630 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2" 1	0 10 s E' E' 10 10 a E' E" 11.90	$3 \pm 1.933$ 0.0227 $\pm$ 0.0032
3329.583680 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1' 1	0 9 a A1"A2' 10 9 s A2"A2" -1.80	$0.0271 \pm 0.0029$
3331.038180 1000 00 0 AI'	0000 00 0 AZ"	8 6 S AZ'AZ' 8 6 a AL'AZ" 6.59	$J \pm 0.338 = 0.0492 \pm 0.0020$
3331.469500 1000 00 0 AZ"	0000 00 0 AL'	9 9 a Al"AZ" 9 9 S AZ"AZ" -0.89	$\pm \pm 0.323$ 0.0168 $\pm 0.0012$
3331 713720 1000 00 0 AI	0000 00 0 A2"	7 5 5 E 7 5 5 E E -5 11	$5 \pm 0.627 = -0.0271 \pm 0.0031$
3331.923930 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	7 6 s A2'A2' 7 6 a A1'A2" -0.78	$5 \pm 0.052$ -0.0132 ± 0.0009
3332.348790 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	7 7 s E" E" 7 7 a E" E' -4.79	$0.0063 \pm 0.0004$
3332.398570 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6 4 s E' E' 6 4 a E' E" -7.49	4 ± 0.325 0.0544 ± 0.0032
3332.637060 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6 5 s E" E" 6 5 a E" E' 1.32	$5 \pm 0.184 -0.0328 \pm 0.0041$
3333.025050 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6 6 s A2'A2' 6 6 a A1'A2" 2.69	$) \pm 0.302 -0.0072 \pm 0.0016$
3333.086260 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	5 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2' -1.72	$4 \pm 0.151$ 0.0047 $\pm 0.0005$
3333.303480 1000 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	5 4 s E' E' 5 4 a E' E" 0.85	$1 \pm 0.091$ $0.0199 \pm 0.0068$
3333.505450 L000 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	8 8 a E' E'' 8 8 S E' E' = 5.04	$9 \pm 0.757 = 0.0504 \pm 0.0055$
3333 642860 1000 00 0 A1	0000 00 0 A1	5 5 s E'' E'' 5 5 a E'' E' 3 69	$-0.0542 \pm 0.0033$
3333.718250 1000 00 0 A1	0000 00 0 A2"	4 2 S E' E' 4 2 A E' E' 6.45	$0.0342 \pm 0.0000$
3333.890410 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	4 3 s A2"A2" 4 3 a A1"A2' -1.27	3 + 0.300 $0.0468 + 0.0023$
3333.973530 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6 3 a A1"A2' 6 3 s A2"A2" 0.97	$6 \pm 0.125 -0.0141 \pm 0.0013$
3334.123440 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6 4 a E' E" 6 4 s E' E' -6.73	$7 \pm 1.890 -0.0051 \pm 0.0007$
3334.168090 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	4 4 s E' E' 4 4 a E' E" -3.77	$5 \pm 0.228 -0.0020 \pm 0.0008$
3334.258980 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	7 7 a E" E' 7 7 s E" E" -5.50	$7 \pm 0.673$ 0.1604 $\pm$ 0.0088
3334.393640 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 2 s E' E' 3 2 a E' E" 5.58	$9 \pm 1.132 -0.0654 \pm 0.0052$
3334.413570 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6 5 a E" E' 6 5 s E" E" -4.85	$2 \pm 0.237 -0.0303 \pm 0.0149$
3334.598250 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 3 s A2"A2" 3 3 a A1"A2' 1.90	$5 \pm 0.436 -0.0194 \pm 0.0018$
3334.642560 1000 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	$5 \ 2 \ a \ E' \ E' \ 5 \ 2 \ S \ E' \ E' \ -5.20$	$5 \pm 0.138$ $0.0046 \pm 0.0019$
3334./9/3/0 1000 00 0 A2	0000 00 0 AL'	5 - 5 - 6 - 5 - 7 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 7 - 7	$J \pm 0.961 \qquad 0.0221 \pm 0.0006 \\ -0.0060 \pm 0.0015$
3334 932590 1000 00 0 A1	0000 00 0 A1	2 2 SE'E' 2 2 AE'E'' 5 24	$3 \pm 0.425$ $0.0068 \pm 0.0046$
3335.171170 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	1 1 s E" E" 1 1 a E" E' -1.89	$9 \pm 0.250$ -0.0314 $\pm 0.0012$
3335.308070 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 1 a E" E' 4 1 s E" E" -2.37	$9 \pm 0.197$ 0.0407 $\pm 0.0051$
3335.425620 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 2 a E' E" 4 2 s E' E' 5.90	5 ± 0.348 -0.0476 ± 0.0029
3335.475580 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	5 5 a E" E' 5 5 s E" E" -1.22	) ± 0.198 0.0048 ± 0.0011
3335.635610 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 3 a A1"A2' 4 3 s A2"A2" -2.70	$3 \pm 0.150$ 0.0192 $\pm 0.0019$
3335.975990 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 4 a E' E" 4 4 s E' E' 2.27	$1 \pm 0.245 -0.0319 \pm 0.0016$
3336.138540 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	3 Z a E' E'' 3 Z s E' E' -1.32	$9 \pm 0.366 -0.0102 \pm 0.0008$
3330.3903/0 1000 00 0 A2"	0000 00 0 AL	5 5 A A1"AZ" 5 5 5 AZ"AZ" -1.0/	L I U.I// U.U185 I U.UU22

3336 560070 1000 00 0 72"	0000 00 0 01	2	1	2	1	$2515 \pm 0.361$	$-0.0167 \pm 0.0033$
5550.500070 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AI	2	1 a E E	~		2.515 1 0.301	-0.0107 1 0.0033
3336./15860 1000 00 0 A2'	0000 00 0 AI'	2	2 a E' E"	2	2 S E' E'	$-1.5/4 \pm 0.225$	$0.01/6 \pm 0.0018$
3336.951580 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	1	1 a E" E'	1	1 s E" E"	-3.829 ± 0.263	$0.0243 \pm 0.0008$
3355 000820 1000 00 0 11	0000 00 0 22"	1	0 s 22'22'	0	0 a b1'b2"	6 874 + 0 429	0 1393 + 0 0039
2000.000020 1000 00 0 A1	0000 00 0 A2	÷	0 3 AZ AZ	1		0.074 ± 0.425	0.1333 1 0.00035
33/4.551250 1000 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	2	ISE"E"	Ţ	la E" E'	$-3.222 \pm 0.567$	$0.0023 \pm 0.0005$
3376.325790 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	2	1 a E" E'	1	1 s E" E"	-1.595 ± 0.160	$0.0530 \pm 0.0016$
3393 803510 1000 00 0 A1'	0000 00 0 22"	З	0 s A2'A2'	2	0 a A1'A2"	$0.623 \pm 0.095$	-0 0060 $+$ 0 0006
3333.003310 1000 00 0 A1	0000 00 0 A2	2	0 3 AZ AZ	2		1.205 + 0.010	
3393.848560 1000 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	3	ISE"E"	2	la E" E'	$-1.305 \pm 0.219$	$-0.0099 \pm 0.0012$
3395.764850 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	3	2 a E' E"	2	2 s E' E'	$-2.367 \pm 0.842$	$0.0196 \pm 0.0014$
3412 959290 1000 00 0 21	0000 00 0 22"	Δ	1	З	1 = ד" ד'	$0.930 \pm 0.114$	-0 0153 $+$ 0 0011
3412.939290 1000 00 0 AI	0000 00 0 AZ		1366	5		0.930 1 0.114	0.0133 1 0.0011
3413.087300 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	4	2 s E' E'	3	2 a E' E"	$0.866 \pm 0.066$	$-0.0159 \pm 0.0017$
3413.320550 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	4	3 s A2"A2"	3	3 a A1"A2'	$-1.445 \pm 0.351$	-0.0045 + 0.0013
2414 626000 1000 00 0 70	0000 00 0 112	_	0 - 31130	2		1 750 1 0 000	0.0076   0.0020
3414.030240 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AI.	4	U a AL'AZ"	3	U S AZ'AZ'	-1.750 ± 0.209	$0.0276 \pm 0.0029$
3414.689210 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4	1 a E" E'	3	1 s E" E"	-4.617 ± 1.381	$0.0120 \pm 0.0013$
3414 832570 1000 00 0 22"	0000 00 0 11	Δ	2 a F' F"	З	2 9 8 8 8	$-2$ 060 $\pm$ 0 215	$0 \ 0152 + 0 \ 0012$
0415 105140 1000 00 0 70	0000 00 0 111	-	2 4 5 5	2	2 0 1 1	2.000 ± 0.210	0.0102 ± 0.0012
3415.105140 1000 00 0 A2'	'IA 0 00 0000 AI'	4	3 a Al"A2'	3	3 s A2"A2"	$-2.394 \pm 0.416$	$0.0194 \pm 0.0070$
3431.885150 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	5	0 s A2'A2'	4	0 a A1'A2"	0.933 + 0.209	-0.0144 + 0.0005
2421 010460 1000 00 0 31	0000 00 0 32"			-	1	$2 = 0.4 \pm 0.2 = 6$	$0.0170 \pm 0.0007$
3431.910400 1000 00 0 AI	0000 00 0 AZ	5	ISEE	4	I d E E	-2.304 ± 0.336	-0.01/0 ± 0.000/
3432.025530 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	5	2 s E' E'	4	2 a E' E"	1.290 ± 0.331	$-0.0238 \pm 0.0041$
3432 225070 1000 00 0 A1'	0000 00 0 82"	5	3 s A2"A2"	4	3 a A1"A2'	-1 298 $+$ 0 199	-0 0047 + 0 0007
2450 200270 1000 00 0 71	0000 00 0 70"	ć		-		1 015 1 0 070	0.0172   0.0010
3450./983/0 1000 00 0 AL'	0000 00 0 A2"	6	ISE"E"	Э	I a E. E.	1.215 ± 0.073	$-0.01/3 \pm 0.0010$
3450.872970 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6	2 s E' E'	5	2 a E' E"	$1.445 \pm 0.162$	-0.0090 ± 0.0016
3451 020850 1000 00 0 01	0000 00 0 72"	6	3 . 7.7.7.7.	5	3 3 71"72'	$-0.911 \pm 0.157$	$-0$ 0080 $\pm$ 0 0009
0451.020000 1000 00 0 AI	0000 00 0 A2	6	5 5 AZ AZ	2	5 a AI AZ	0.511 ± 0.157	
3452.543830 1000 00 0 AZ'	0000 00 0 AI'	6	I a E" E'	5	ISE"E"	3.618 ± 0.306	$-0.0199 \pm 0.0013$
3452.619680 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6	2 a E' E"	5	2 s E' E'	$1.150 \pm 0.150$	$0.0082 \pm 0.0009$
3452 775240 1000 00 0 72"	0000 00 0 71	6	3 a 1"10'	5	3 9 20"20"	-1 223 + 0 050	$0.0089 \pm 0.0016$
3452.070240 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AL .	0	JAALAZ	-	J D AZ AZ	1.223 1 0.030	0.0009 1 0.0010
3453.054960 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6	4 a E' E"	5	4 s E' E'	-2.402 ± 0.395	$0.0122 \pm 0.0015$
3453.514150 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	6	5 a E" E'	5	5 s E" E"	-2.052 + 0.220	0.0280 + 0.0021
3/60 730/50 1000 00 0 71	0000 00 0 70"	7		c	0 3 71 70	2 304 ± 0 304	
3409./30430 1000 00 0 AL'	0000 00 0 AZ"	_	U S AZ AZ	0	U A AL'AZ	2.304 ± 0.304	
3469.766360 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	7	2 s E' E'	6	2 a E' E"	-5.571 ± 0.508	-0.0327 ± 0.0026
3469 996620 1000 00 0 A1'	0000 00 0 42"	7	4 s E' E'	6	4 a E' E"	$-2588 \pm 0463$	$0 0228 \pm 0 0032$
2470 744040 1000 00 0 71	0000 00 0 712	, ,	C - 301301	ć		7 000 1 1 120	0.0255 1 0.0001
34/0./44040 1000 00 0 AI	0000 00 0 A2"	/	6 S AZ'AZ'	6	6 a Al'AZ"	-7.808 ± 1.138	-0.0355 ± 0.0061
3471.643280 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	7	2 a E' E"	6	2 s E' E'	5.085 ± 1.548	$0.0204 \pm 0.0026$
3471 703230 1000 00 0 22"	0000 00 0 11	7	3 = 1"22	6	3 9 22"22"	-2 114 + 0 462	0 0.091 + 0 0.006
3471.703230 1000 00 0 AZ	0000 00 0 A1	<i>_</i>	5 u AI AZ	6	5 5 AZ AZ	2.114 1 0.402	0.00011 ± 0.00000
34/1.846180 1000 00 0 A2'	0000 00 0 AI'	/	4 a E' E"	6	4 S E' E'	$-1.4/3 \pm 0.300$	$0.0214 \pm 0.0018$
3472.456840 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	7	6 a A1'A2"	6	6 s A2'A2'	$-1.863 \pm 0.327$	$0.0294 \pm 0.0020$
3489 286080 1000 00 0 A1'	0000 00 0 22"	8	6 9 A2'A2'	7	6 a A1'A2"	-2 120 $+$ 0 513	0 0183 + 0 0013
2401 057410 1000 00 0 70	0000 00 0 112	õ	0 0 112 112	, ,	0 4 111 112	2.120 1 0.515	0.0103 1 0.0013
3491.25/410 1000 00 0 A2'	0000 00 0 AI'	8	3 a Al"AZ'	/	3 S AZ"AZ"	3.337 ± 0.529	$-0.0242 \pm 0.0012$
3491.299240 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	8	2 a E' E"	7	2 s E' E'	$-3.813 \pm 0.577$	$-0.0169 \pm 0.0009$
3491 373420 1000 00 0 22"	0000 00 0 11	8	0 a b1'b2"	7	0 s 22'22'	$-2939 \pm 0545$	-0 0142 + 0 0011
3491.373420 1000 00 0 A2	0000 00 0 A1	~		2	0 3 AZ AZ	2.000 ± 0.040	0.0142 ± 0.0011
3491.4/3880 1000 00 0 AZ'	0000 00 0 AI'	8	5 a E" E'	/	5 S E" E"	$-4.386 \pm 0.467$	$0.0524 \pm 0.0051$
3509.269260 1000 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	9	6 s A2'A2'	8	6 a A1'A2"	$-1.600 \pm 0.307$	$-0.0098 \pm 0.0016$
3512 504710 1000 00 0 22"	0000 00 0 21'	9	3 = 1"22	8	3 e b2"b2"	$-1$ 244 $\pm$ 0 083	$0 0176 \pm 0 0014$
5512.504710 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AI	~		0	5 5 AZ AZ	1.244 1 0.000	0.01/0 1 0.0014
3512.581050 1000 00 0 A2'	'IA 0 00 0000 AI'	9	2 a E' E"	8	2 S E' E'	1.381 ± 0.251	$-0.0106 \pm 0.0014$
3512.646730 1000 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	9	1 a E" E'	8	1 s E" E"	$-2.207 \pm 0.362$	$0.0250 \pm 0.0025$
3544 579470 1000 00 0 72"	0000 00 0 71	11	9 a A1"A2'	10	9 6 72"72"	$-2308 \pm 0243$	$0.0199 \pm 0.0016$
3344.379470 1000 00 0 AZ	0000 00 0 AI	1 I		TO	) 3 AZ AZ	2.550 ± 0.245	0.0199 1 0.0010
3257.863560 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	8	0 a Al'E"	9	1 a E" E'	$-4.513 \pm 0.717$	
3278.943430 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	9	5 a E" A2'	10	6 a A1'A2"	$3.242 \pm 1.164$	$-0.0202 \pm 0.0009$
2200 001700 0010 10 1 51	0000 00 0 011	0	6 0 DILEL	10	7	$-5,920 \pm 1,011$	$-0.0201 \pm 0.0020$
3288.901780 0010 10 1 E	0000 00 0 AI	5	U S AL E	TO		-5.839 1 1.011	-0.0301 1 0.0039
3293.878000 0010 10 I E"	0000 00 0 A2"	5	4 a E' A2"	6	3 a Al"A2'	$-2.966 \pm 0.378$	$0.0146 \pm 0.0019$
3294.011400 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6	1 s E" A2"	7	0 s A2'A2'	$-1.882 \pm 0.164$	
3294 188000 0010 10 1 5	0000 00 0 71	5	1 c E' 72'	6	3 8 72"72"	-5 174 + 2 067	-0 0366 + 0 0039
3234.100000 0010 10 1 1	0000 00 0 AI	5	4 3 E AZ	0	5 5 AZ AZ	5.1/4 1 2.00/	0.0000 ± 0.00000
3296.486160 0010 10 1 E'	'IA 0 00 0000 AI'	/	2 S E' A2'	8	3 s A2"A2"	-3.493 ± 1.097	$-0.0055 \pm 0.0007$
3298.953830 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	9	7 s E" E"	10	8 s E' E'	$-2.559 \pm 0.370$	$-0.0177 \pm 0.0014$
3304 748290 0010 10 1 5"	0000 00 0 22"	7	3 a A1"F'	8	4 a F' F"	8 460 + 0 427	$0 0314 \pm 0 0028$
3304.740290 0010 10 1 1	0000 00 0 A2	<i>,</i>	5 u AI D	1.0		0.400 ± 0.427	0.0014 ± 0.0020
3309.538550 0010 10 1 E'	0000 00 0 AI'	9	8 S E' A2'	10	9 s A2"A2"	$-5.032 \pm 0.548$	$-0.0236 \pm 0.0018$
3311.186270 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	8	6 s A2'E'	9	7 s E" E"	$-4.472 \pm 0.981$	$-0.0316 \pm 0.0032$
3313 754620 0010 10 1 E"	0000 00 0 42"	7	4 a E' E"	8	5 a E" E'	3 658 + 1 263	0 0151 + 0 0027
2214 150000 0010 10 1 1	0000 00 0 112	-		õ		4 (00 + 0 (00	0.0101 0.0020
3314.150080 0010 10 1 E.	0000 00 0 AI.	/	4 S E' E'	8	J S E. E.	-4.688 ± 0.639	$-0.0164 \pm 0.0036$
3315.288780 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	5	1 a E" A2'	6	0 a A1'A2"	-0.837 ± 0.060	-0.0029 ± 0.0003
3317 920310 0010 10 1 E"	0000 00 0 42"	6	2 a E' A2"	7	3 a A1"A2'	1 042 + 0 104	$0 0132 \pm 0 0008$
2210 145650 0010 10 1 5	0000 00 0 72	~	2	, ,	2 a 308308	0 7 4 1 0 F C 1	0.0102 1 0.0000
3318.143650 UUIU IU I E'	0000 00 0 Al'	ю	ZSE'AZ'	/	S S AZ"AZ"	-2./41 ± 0.561	
3321.333200 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	8	7 s E" E"	9	8 s E' E'	$-4.065 \pm 0.501$	$-0.0344 \pm 0.0033$
3323.002300 0010 10 1 #"	0000 00 0 22"	5	0 a A2'E"	6	1 a E" E'	$3.134 \pm 0.276$	$-0.0258 \pm 0.0020$
	0000 00 0 70"	7		0		0.200 - 0.270	0.0014 0.0015
3323.1389/U UUIU IU I E"	0000 00 0 A2"	/	эа <u>в</u> " А2'	Я	o a Al'AZ"	2./99 ± 0.514	U.UZI4 ± U.UU15
3323.318000 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	5	0 s A2'E'	6	1 s E" E"	$-2.784 \pm 0.618$	0.0278 ± 0.0034
3323,594090 0010 10 1 =	0000 00 0 11	7	5 s E" 22"	R	6 s 22'22'	-3.130 + 0.428	-0.0234 + 0.0016
2220.0010000000000000000000000000000000	0000 00 0 71	~	2 - 20"""	5		5.100 ± 0.120	0.0201 ± 0.0010
3320.38/230 UUIU IU I E"	0000 00 0 A2"	ю	за AZ"E'	/	ча в' в"	5./UU ± 0.359	-U.U346 ± U.UU3/
3326.958140 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6	3 s A2"E"	7	4 s E' E'	1.373 ± 0.360	$-0.0129 \pm 0.0011$
3331,410090 0010 10 1 =	0000 00 0 11	5	1 s E" F"	6	2 s E' F'	3,046 + 0 798	-0.0071 + 0.0004
2222 004400 0010 IO I E.	0000 00 0 AL	2	1 J L L	0	2 9 11 E	5.040 ± 0.790	0.000/1 1 0.0004
3336.U9448U UUIU 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6	4 S E' E'	/	э s Е" Е"	-5.205 ± 0.138	-U.U324 ± U.0031
3339.855620 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	5	2 s E' A2'	6	3 s A2"A2"	-1.647 ± 0.348	-0.0081 ± 0.0004
3343 068960 0010 10 1	0000 00 0 72"	7	7 a F" F	Q	8 a F' F"	1 120 + 0 065	0 0352 + 0 0038
2245 127050 0010 10 1 E	0000 00 0 AZ		· u Ľ Ľ	0	о и Ш — Е С — эл • = О ••	1.120 1 0.000	0.0002 ± 0.0000
3345.13/850 0010 10 1 E"	UUUU UU 0 A2"	6	5 a E" A2'	1	ь а А1'А2"	2.061 ± 0.358	U.U267 ± U.0024
3345.620900 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6	5 s E" A2"	7	6 s A2'A2'	-2.773 ± 0.250	$-0.0237 \pm 0.0019$
3348 257510 0010 10 1	0000 00 0 0 0 0	5	3 = 71"""	e.	4 a F! F"	2 102 + 0 561	0 0196 + 0 0019
3340.237310 0010 10 1 E.	0000 00 0 AZ"		JAALL	0	- a E E	2.192 ± 0.004	0.0100 1 0.0019
3348.662510 0010 10 1 E'	0000 00 0	5	3 s Al"E"	6	4 s E' E'	$-1.462 \pm 0.172$	$-0.0188 \pm 0.0015$
	0000 00 0 A1'			E	2	$1.605 \pm 1.115$	
3352.437890 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2"	4	1 a E" E'	5	2 a 11 11	<b>T</b> • • • • <b>T</b> • <b>T</b> • <b>T</b> • • <b>T</b> • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
3352.437890 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2"	4	1 a E" E' 1 e E" E"	5	2 a E E 2 e E' E'	-2 3/8 + 1 125	-0 0000 + 0 0016
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1'	4	1 a E" E' 1 s E" E"	5	2 s E' E'	$-2.348 \pm 1.125$	$-0.0090 \pm 0.0016$
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1'	4 4 6	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E'	5 5 7	2 s E' E' 7 s E" E"	$-2.348 \pm 1.125$ $-2.200 \pm 0.372$	-0.0090 ± 0.0016 -0.0448 ± 0.0029
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2"	4 4 5	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E"	5 5 7 6	2 s E' E' 7 s E" E" 5 a E" E'	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \end{array}$	-0.0090 ± 0.0016 -0.0448 ± 0.0029 0.0288 ± 0.0025
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E" 3357.648680 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2"	4 4 5 2	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E"	5 5 7 6	2 s E' E' 2 s E' E' 7 s E" E" 5 a E" E' 0 a a1!a2"	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \\ -0.160 \pm 0.031 \end{array}$	-0.0090 ± 0.0016 -0.0448 ± 0.0029 0.0288 ± 0.0025
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E" 3357.648680 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A2"	4 6 5 3	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E" 1 a E" A2'	5 7 6 4	2 s E' E' 7 s E" E" 5 a E" E' 0 a A1'A2"	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \\ -0.160 \pm 0.031 \end{array}$	-0.0090 ± 0.0016 -0.0448 ± 0.0029 0.0288 ± 0.0025 0.0045 ± 0.0002
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E" 3357.648680 0010 10 1 E" 3357.862350 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A2"	4 6 5 3 5	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E" 1 a E" A2' 4 s E' E'	5 7 6 4 6	2 s E' E' 7 s E" E" 5 a E" E' 0 a A1'A2" 5 s E" E"	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \\ -0.160 \pm 0.031 \\ -0.419 \pm 0.448 \end{array}$	$\begin{array}{rrrr} -0.0090 \pm 0.0016 \\ -0.0448 \pm 0.0029 \\ 0.0288 \pm 0.0025 \\ 0.0045 \pm 0.0002 \\ -0.0301 \pm 0.0024 \end{array}$
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E" 3357.648680 0010 10 1 E" 3357.862350 0010 10 1 E" 3360.901080 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2"	4 6 5 3 5 4	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E" 1 a E" A2' 4 s E' E' 2 a E' A2"	5 5 7 6 4 6 5	2 s E' E' 7 s E' E' 5 a E' E' 0 a A1'A2" 5 s E' E' 3 a A1"A2'	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \\ -0.160 \pm 0.031 \\ -0.419 \pm 0.448 \\ -2.561 \pm 0.390 \end{array}$	$\begin{array}{c} -0.0090 \pm 0.0016 \\ -0.0448 \pm 0.0029 \\ 0.0288 \pm 0.0025 \\ 0.0045 \pm 0.0002 \\ -0.0301 \pm 0.0024 \\ 0.0161 \pm 0.0005 \end{array}$
3352.437890 0010 10 1 E" 3352.816280 0010 10 1 E' 3355.565520 0010 10 1 E' 3357.405870 0010 10 1 E" 3357.648680 0010 10 1 E" 3357.862350 0010 10 1 E' 3360.901080 0010 10 1 E" 3361.275040 0010 10 1 E"	0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 0000 00 0 A2''	4 6 5 3 5 4 4	1 a E" E' 1 s E" E" 6 s A2'E' 4 a E' E" 1 a E" A2' 4 s E' E' 2 a E' A2" 2 s E' A2"	55764655	2 a E E' 7 s E' E' 5 a E' E' 0 a A1'A2'' 5 s E'' E'' 3 a A1''A2'' 3 a 2''a2''	$\begin{array}{c} -2.348 \pm 1.125 \\ -2.200 \pm 0.372 \\ 0.935 \pm 0.277 \\ -0.160 \pm 0.031 \\ -0.419 \pm 0.448 \\ -2.561 \pm 0.390 \\ -2.277 + 0.194 \end{array}$	$\begin{array}{c} -0.0090 \pm 0.0016 \\ -0.0448 \pm 0.0029 \\ 0.0288 \pm 0.0025 \\ 0.0045 \pm 0.0002 \\ -0.0301 \pm 0.0024 \\ 0.0161 \pm 0.0005 \\ -0.0200 \pm 0.0021 \end{array}$

						0 0400 + 0 0045
	3366.9429/0 0010 10 I E"	0000 00 0 A2"	5 5 a E" A2'	6 6 a Al'A2"	$1.548 \pm 0.379$	$0.0483 \pm 0.0045$
336         1120         0121         12         0121         12         0121         12         0121 </td <td>3367.469940 0010 10 1 E'</td> <td>0000 00 0 Al'</td> <td>5 5 s E" A2"</td> <td>6 6 s A2'A2'</td> <td>-2.593 ± 0.264</td> <td>-0.0584 ± 0.0040</td>	3367.469940 0010 10 1 E'	0000 00 0 Al'	5 5 s E" A2"	6 6 s A2'A2'	-2.593 ± 0.264	-0.0584 ± 0.0040
337.       6340       0.010       10       P       0.00       0       0.11       0       P       0.010       0.000       0.010       0.000       0.010       0.000       0	3369.711520 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	4 3 a A2"E'	5 4 a E' E"	$1.822 \pm 0.347$	$0.0236 \pm 0.0011$
333       333       343       3       1 </td <td>3370.149010 0010 10 1 E'</td> <td>0000 00 0 A1'</td> <td>4 3 s A2"E"</td> <td>54 s E' E'</td> <td><math>-2.753 \pm 0.533</math></td> <td><math>-0.0264 \pm 0.0015</math></td>	3370.149010 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	4 3 s A2"E"	54 s E' E'	$-2.753 \pm 0.533$	$-0.0264 \pm 0.0015$
	3373 953490 0010 10 1 E	0000 00 0 21	3 1 e F" F"	4 2 s F' F'	$-1$ 398 $\pm$ 0 259	$0 0162 \pm 0 0014$
1578       1578	2270 052170 0010 10 1 E	0000 00 0 A1	2 1 9 5 1 2		6 605 ± 0.200	-0 0002 + 0 0006
2359       14       1 <td>5578.852170 0010 10 1 E</td> <td>0000 00 0 A1</td> <td></td> <td>5 0 5 AZ AZ</td> <td>0.095 1 0.195</td> <td>-0.0092 1 0.0000</td>	5578.852170 0010 10 1 E	0000 00 0 A1		5 0 5 AZ AZ	0.095 1 0.195	-0.0092 1 0.0000
313       4.24386       0.010       1       1       4       <	33/8.91/620 0010 10 I E"	0000 00 0 A2"	4 4 a E' E"	5 5 a E" E'	$-2.416 \pm 0.276$	$0.0368 \pm 0.0012$
332.4 4000       0.00       0.0       0.00       0.0	3379.410950 0010 10 1 E'	0000 00 0 Al'	44 s E' E'	5 5 s e" e"	$-2.664 \pm 0.755$	$-0.0358 \pm 0.0011$
332.4.27760       0.00       10       1.5       0.00       0.01       1.5       0.00       0.01       1.5       0.00       0.01       1.5       0.00       0.01	3382.046060 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	3 2 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	$1.258 \pm 0.093$	$0.0184 \pm 0.0015$
3356       9336       910       010       1 <td< td=""><td>3382 477760 0010 10 1 E'</td><td>0000 00 0 A1'</td><td>3 2 5 E' A2'</td><td>4 3 s A2"A2"</td><td><math>-1.527 \pm 0.274</math></td><td><math>-0.0203 \pm 0.0022</math></td></td<>	3382 477760 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	3 2 5 E' A2'	4 3 s A2"A2"	$-1.527 \pm 0.274$	$-0.0203 \pm 0.0022$
3330       33530       0010       10       1       1       1       2       2       2       1       0       1       0       1       0       1       0       1       0 <t< td=""><td>3386 264310 0010 10 1 E"</td><td></td><td><math>2  0  a  \lambda 1  F''</math></td><td>3 1 2 5" 5"</td><td><math>1 484 \pm 0.526</math></td><td>-0 0177 + 0 0028</td></t<>	3386 264310 0010 10 1 E"		$2  0  a  \lambda 1  F''$	3 1 2 5" 5"	$1 484 \pm 0.526$	-0 0177 + 0 0028
3230         0.00         0.0 </td <td>5580.204510 0010 10 1 E</td> <td>0000 00 0 A2</td> <td>2 U a AI E</td> <td>JIAEE</td> <td>1.404 1 0.520</td> <td>-0.01// 1 0.0028</td>	5580.204510 0010 10 1 E	0000 00 0 A2	2 U a AI E	JIAEE	1.404 1 0.520	-0.01// 1 0.0028
333       33388       000       01       8       000       00       01       1       1       0	3390.915360 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	3 3 a Al"E'	4 4 a E' E"	2.221 ± 0.599	$0.0460 \pm 0.0023$
2422, 294862       0010       10       1       1000       0       A.T.       3       A.A.T.A.T.       -4.028       -4.0284       -4.0394       -4.0294       -0.0392         2411       2428       2.2       4       1.2       4       1.2       -4.0394       -1.0394       -0.0392         2412       2.6864       1.084       -0.0414       1.0       0.0228       0.0017         2412       2.6864       1.084       -0.0234       0.0171       0.0171       0.0171         2414       2.6995       0.011       1       1       0.000       0.0       0.0       0.0       0.011       1       0.01111       0.01111       0.01111       0	3391.383880 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	3 3 s A1"E"	4 4 s E' E'	$-1.219 \pm 0.155$	$-0.0570 \pm 0.0024$
Add.         Add. <t< td=""><td>3402.934820 0010 10 1 E"</td><td>0000 00 0 A2"</td><td>2 2 a E' A2"</td><td>3 3 a A1"A2'</td><td>3.007 ± 0.287</td><td><math>-0.0396 \pm 0.0032</math></td></t<>	3402.934820 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	2 2 a E' A2"	3 3 a A1"A2'	3.007 ± 0.287	$-0.0396 \pm 0.0032$
411.0. 697100       0010       10       1       10       0010       0       1.0       0       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.014       0.01144       0.0114       0.0114<	3403.384060 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	2 2 s E' A2'	3 3 s A2"A2"	$-2.056 \pm 0.112$	$-0.0467 \pm 0.0043$
3412       628900       0010       10       1       <	3410 967190 0010 10 1 F	0000 00 0 \$1'	6 4 s F' 22'	6 3 s <u>a</u> 2"a2"	$-4$ 108 $\pm$ 1 086	$-0.0218 \pm 0.0014$
341:       342:       363:	2412 628000 0010 10 1 E	0000 00 0 A1		5 5 AZ AZ	2 696 ± 1 020	0.0210 ± 0.0017
344.99990       0010       101       1       1       0000       0.0       <	3412.628990 0010 10 1 E	0000 00 0 AZ	5 4 a E' AZ	J J A AI AZ	2.000 ± 1.029	0.0228 ± 0.0017
314.3.90920       0010110       1       P       0000       0       0.27       1 <td>3412.989/90 0010 10 1 E'</td> <td>'IA 0 00 0000</td> <td>5 4 s E' A2'</td> <td>5 3 s A2"A2"</td> <td><math>-2.253 \pm 0.533</math></td> <td><math>-0.0477 \pm 0.0021</math></td>	3412.989/90 0010 10 1 E'	'IA 0 00 0000	5 4 s E' A2'	5 3 s A2"A2"	$-2.253 \pm 0.533$	$-0.0477 \pm 0.0021$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3414.309920 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	4 4 a E' A2"	4 3 a A1"A2'	3.189 ± 0.225	$0.0355 \pm 0.0013$
3415.409910       0010       0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0       0       0.0	3414.971700 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	1 1 a E" E'	2 2 a E' E"	2.814 ± 0.216	$-0.0253 \pm 0.0017$
342:       0000       010       1       1       0000       0       0.27       4       2	3415,409910 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	1 1 s e" e"	2 2 s E' E'	$-2.248 \pm 0.133$	-0.0127 + 0.0013
$ \begin{array}{c} 3421, 466140 \ 0101 \ 010 \ 1 \ 1 \ 0 \ 000 \ 0 \ 0$	3421 069690 0010 10 1 5"	0000 00 0 22"	4 3 a A1"F'	4 2 a F' F"	$1 205 \pm 0 303$	$0 0242 \pm 0 0020$
$ \begin{array}{c} 3424, 1289880 0010 010 1 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0$	2421.00000000000000000000000000000000000	0000 00 0 A2	4 0 - D1		2.203 ± 0.303	0.0242 ± 0.0020
3434, 23980       0010       01       0	3421.446140 0010 10 1 E	0000 00 0 A1	4 J S AI E	4 2 S E' E'	-2.303 ± 0.100	-0.0240 ± 0.0017
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3424./29980 0010 10 1 E'	'IA 0 00 0000 AI'	6 2 S E' E'	6 ISE"E"	$-3.523 \pm 1.117$	$-0.00/9 \pm 0.0011$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3427.454930 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	0 0 s A1'E'	1 1 s E" E"	$-2.187 \pm 0.210$	$-0.0468 \pm 0.0021$
4343.0.2867.60       0010       10       1       P       0000       00       0.11       1       0       0.272       1       0       0       0.1372       1       0       0.172       0.0332       -0.0352       0.0334       -0.0352       0.0334       -0.0352       0.0334       -0.0352       0.0334       -0.0352       0.0334       -0.0352       0.0344       -0.0352       0.0344       -0.0352       0.0344       -0.0352       0.010       0       0.010       0       0.010       0       0.010       0       0.011       0       0.0010       0       0.011       0       0.0010       0       0.011       0       0.0010       0       0.011       0       0.0101       0       0.0101       0       0.0101       0       0.0101       0       0.0101       0       0.0101       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0       0.0111       0.0111       0.0111       0.0111       0.01111	3428.150360 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	4 2 a E' E"	4 1 a E" E'	$-2.659 \pm 0.824$	$0.0080 \pm 0.0010$
4438.528070       0010       10       1       0	3430.986260 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	2 2 s E' E'	2 1 s E" E"	$-1.540 \pm 0.529$	-0.0272 ± 0.0019
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3438.028070 0010 10 1 5"	0000 00 0 22"	2 1 a E" A2'	2 () a <u>a</u> 1' <u>a</u> 2"	-0.895 + 0.308	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2420 156020 0010 10 1 5	0000 00 0 72			-0 202 ± 0.300	_0 0222 + 0 0010
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3439.136020 0010 10 1 E	0000 00 0 A1	I I S E AZ	I U S AZ AZ	-0.392 ± 0.034	-0.0322 ± 0.0010
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3443.745740 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	4 0 s Al'E'	4 1 s E" E"	$-0.735 \pm 0.184$	$-0.0074 \pm 0.0020$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3444.761240 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	3 0 a A2'E"	3 1 a E" E'	$-1.298 \pm 0.212$	-0.0106 ± 0.0008
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3445.178380 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	3 0 s A2'E'	3 1 s E" E"	$1.434 \pm 0.464$	$-0.0100 \pm 0.0048$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3445 568850 0010 10 1 E	0000 00 0 A1'	7 1 s E" E"	7 2 s E' E'	$-6785 \pm 1399$	$0 0457 \pm 0 0051$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2445 922220 0010 10 1 5"	0000 00 0 32"	2 0 2 1 E''	2 1 2 5 5 5	$-1$ 724 $\pm$ 0 129	-0 0121 + 0 0009
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3443.833330 0010 10 1 E	0000 00 0 AZ	2 U a AI E		-1.724 ± 0.120	-0.0121 ± 0.0008
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3449./30990 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	5 I a E" E'	5 2 a E' E"	3./80 ± 1.068	$-0.0192 \pm 0.0016$
3453.360500       0010       10       1	3450.120850 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	5 1 s E" E"	5 2 s E' E'	$-1.115 \pm 0.263$	$-0.0015 \pm 0.0001$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3453.360500 0010 10 1 E'	0000 00 0 Al'	3 1 s E" E"	3 2 s E' E'	3.652 ± 0.636	$-0.0246 \pm 0.0046$
$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$	3454.152350 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	7 2 s E' A2'	7 3 s A2"A2"	$-3.131 \pm 0.319$	$0.0248 \pm 0.0030$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3456 449130 0010 10 1 E	0000 00 0 A1'	6 2 5 E' A2'	6 3 s A2"A2"	-1 527 + 0 434	-0 0071 + 0 0006
$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$	2457 142760 0010 10 1 E	0000 00 0 011	0 2 0 1 """		-1 669 ± 0 763	0.0071 1 0.0000
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3457.142760 0010 10 1 E	0000 00 0 AI	9 J S AI E	9 4 S E · E ·	-4.009 ± 0.703	0 0001 1 0 0000
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3458.65/430 0010 10 1 E'	1A 0 00 0000 AI	5 Z S E' AZ'	5 3 S A2"A2"	$-2.883 \pm 0.939$	$-0.0091 \pm 0.0006$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3460.460550 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	4 2 s E' A2'	4 3 s A2"A2"	$-1.987 \pm 0.211$	$0.0093 \pm 0.0009$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3461.476140 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	32 a E' A2"	3 3 a A1"A2'	$1.439 \pm 0.474$	$0.0092 \pm 0.0011$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3462.514440 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	73 a A1"E'	74 a E' E"	$2.933 \pm 0.980$	$0.0130 \pm 0.0044$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3467 133640 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	5 3 a A1"E'	54 a E' E"	$2.009 \pm 0.279$	$0.0130 \pm 0.0012$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2479 200120 0010 10 1 E	0000 00 0 11	2 1 9 5" 72"	1 0 0 721721	$-0.509 \pm 0.156$	$-0.0156 \pm 0.0011$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3478.200130 0010 10 1 E	0000 00 0 AI			-0.598 ± 0.150	-0.0130 1 0.0011
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3482.034500 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	3 3 a A2"E'	2 2 a E' E"	$3.951 \pm 1.020$	$0.0408 \pm 0.0021$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3482.460610 0010 10 1 E'	0000 00 0 Al'	3 3 s A2"E"	2 2 s E' E'	-3.509 ± 0.992	-0.0353 ± 0.0040
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3484.504660 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6 5 s E" A2"	6 6 s A2'A2'	$-4.745 \pm 1.310$	$-0.0115 \pm 0.0017$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3489.525710 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	3 2 s E' E'	2 1 s E" E"	$-1.363 \pm 0.182$	$-0.0217 \pm 0.0015$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3494 168270 0010 10 1 E	0000 00 0 21	4 4 s F' A2'	3 3 9 <u>2</u> 2" <u>2</u> 2"	$-2$ 330 $\pm$ 0 221	$-0$ 0438 $\pm$ 0 0047
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2500 852120 0010 10 1 5	0000 00 0 A1		2 2 2 EL EL	2.330 ± 0.221	0.0270 ± 0.0010
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3500.855150 0010 10 1 E	0000 00 0 AI	4 J S AI E	5 2 S E' E'	-2.435 ± 0.522	-0.0278 ± 0.0019
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3505.436430 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	5 5 a E" E'	4 4 a E' E"	$2.586 \pm 0.406$	$0.0491 \pm 0.0025$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3505.870040 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	5 5 s E" E"	4 4 s E' E'	$-1.864 \pm 0.468$	$-0.0413 \pm 0.0041$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3512.175360 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	5 4 s E' A2'	4 3 s A2"A2"	-1.789 ± 0.189	-0.0397 ± 0.0027
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3517.562250 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6 6 s A1'E'	55se"e"	$-2.431 \pm 0.181$	$-0.0303 \pm 0.0032$
3528.7856700010101 E000000A2"7a E"A2"66a A1"A2"1.7341.06050.005541.000073529.7402600010101 E'000000A1"778 E"A2"66a A1"A2"-2.5441.013-0.0478t0.00293529.769000010101 E"000000A2"51a E" A2"653s.2"A2"-3.2231.916-0.0228t0.00013532.8825800010101 E"000000A2"51a E" A2"40a A1"A2"-1.0631.159-0.0238t0.00283535.3160400010101 E"000000A2"53a A1"E'528 E' E"-2.575t1.4110.0422t0.00503552.5510900010101 E"000000A1"99a A1"E"528 E' E"-5.575t1.4110.0422t0.00503552.55100000000.42"99a A1"A2"83a A1"A2'-0.0535t0.0480t0.00503552.55100002000.41"99s A2"E"88E' E"-5.575t1.4110.0422t0.0050368.705700022000.00.41"73a A1"A2"-0.346	3525 851320 0010 10 1 E	0000 00 0 21	5 2 9 F! F!	4 1 s F" F"	$-4$ 986 $\pm$ 1 010	$-0$ 0081 $\pm$ 0 0015
3528.76360       0010       010       1       E       0000       000       0       0       1       1       1       0       0.003       0       0       0       0       1       1       1       0       0       0       0       0       0       0       0       0       0       0       0       0       0       1       1       0<	2529 795670 0010 10 1 5	0000 00 0 A1			2 724 + 0 605	$0.0001 \pm 0.0010$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3520.00000 0010 10 1 E	0000 00 0 AZ"	, , a E AZ'	0 0 a A1'A2	J. / J4 ± U.000	0.0334 ± 0.0037
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3529.240260 0010 10 1 E'	1A 0 00 0000 AI	/ / S E" AZ"	6 6 S AZ'AZ'	$-2.544 \pm 0.113$	$-0.0478 \pm 0.0029$
3532.882580 $0010$ $10$ $1$ </td <td>3529.769000 0010 10 1 E'</td> <td>0000 00 0 A1'</td> <td>6 4 s E' A2'</td> <td>5 3 s A2"A2"</td> <td><math>-3.223 \pm 0.916</math></td> <td><math>-0.0248 \pm 0.0016</math></td>	3529.769000 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	6 4 s E' A2'	5 3 s A2"A2"	$-3.223 \pm 0.916$	$-0.0248 \pm 0.0016$
3534, 831290 $0010$ $10$ $1$ $1$ $1$ $10000$ $00$ $011$ $11$ $10000$ $00000$ $0110000000000000000000000000000000000$	3532.882580 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	5 1 a E" A2'	4 0 a A1'A2"	$-1.063 \pm 0.159$	$-0.0023 \pm 0.0004$
3535.9160400010101e"0000000 A2"63a A1"E'52a E' E" $-2.037 \pm 0.319$ 3536.3993600010101E"0000000 A1"63s A1"E"52s E' E" $-5.575 \pm 1.411$ $0.0422 \pm 0.0050$ 3552.5417000010101E"0000000A1"99s A2"E"88s E' E" $-5.498 \pm 0.460$ $-0.0514 \pm 0.0020$ 3078.8040700002022E"000000A2"54a E' E" $-5.498 \pm 0.460$ $-0.0535 \pm 0.0030$ 3085.7095700002000A1"73a A1"A2"83s A2"A2" $-0.0396 \pm 0.0158$ 3086.2208600002000A1"73a A1"A2"83s A2"A2" $-0.0302 \pm 0.0012$ 3087.1333500002022E'00000A1"63a A1"A2" $-3$ s A2"A2" $-0.0302 \pm 0.0055$ 3097.760130000200A1'00000A2"54s E' E'64a E' E" $-0.0336 \pm 0.0012 \pm 0.0055$ 3100.220520000200A1'000000A2"53s A2"A2" $-0.0336 \pm 0.0040 \pm 0.0079$ 3104.33392000200A1'000000A2"53s A2'A2" $-0.0336 \pm 0.0016 \pm 0.0022$ 3104.3339200020	3534.831290 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	7 6 s A2'E'	6 5 s E" E"	$-4.611 \pm 0.936$	-0.0398 ± 0.0028
353639960001010111<	3535.916040 0010 10 1 E"	0000 00 0 A2"	6 3 a A1"E'	5 2 a E' E"	-2.037 + 0.319	
3.55551900.0000.0020.0020.0020.003003552.5417000010101E'0000000A1''998A2'E''888E'E'-5.498 $\pm$ 0.460 $-0.0514$ $\pm$ 0.0023078.6040700002022E''0000000A2'''544E'P''-5.498 $\pm$ 0.460 $-0.0514$ $\pm$ 0.0023078.604070000200A1''00000A2'''544E'P''-5.498 $\pm$ 0.460 $-0.0535$ $\pm$ 0.00303085.709570000200A1''00000A1''73aA1''A2'-0.0336 $-0.0336$ $\pm$ 0.00123085.709570000200A1''00000A1''73aA1''A2'-0.0326 $0.00259$ $\pm$ 0.00123085.70970000200A1''00000A2'''53aA1''A2'-0.0326 $-0.0326$ $\pm$ $0.0077$ $\pm$ $0.00259$ $\pm$ $0.0012$ $\pm$ $0.0077$ $\pm$ $0.0025$ $\pm$ $0.00259$ $\pm$ $0.0012$ $\pm$ $0.0077$ $\pm$ $0.0022$ $\pm$ $0.0025$ $\pm$ $0.02259$ $0.0012$ $\pm$ $0.0079$ $\pm$ $0.0079$ $\pm$ $0.0079$ $\pm$ $0.0079$ $\pm$ <	3536 399360 0010 10 1 1	0000 00 0 112	6 3 e 71"E"	5 2 e E' E'	-5 575 + 1 /11	0 0422 + 0 0050
352.0102000010101E000000A1998A2"E"3.896±0.3450.0480±0.00203078.8040700002022E"000000A2"54aE'A2"E"88E'E'-5.498±0.460-0.0514±0.00203078.8040700002000A1"000000A2"648E'E'-744E'E'-0.0396±0.0029±0.0029±0.0020-0.0535±0.0020-0.0535±0.0020-0.0535±0.0029±0.0040±±±0.0040<	2552 051000 0010 10 1 E	0000 00 0 AL.		0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	2 00% T 0 342 2.212 T 1.411	0.0420 ± 0.0000
$352.541/00$ $0010$ $10$ $1$ $1$ $0000$ $000$ $011$ $9$ $9$ $8$ $8$ $8$ $1$ $-5.498 \pm 0.460$ $-0.0535 \pm 0.0030$ $3078.804070$ $0002$ $02$ $2$ $10000$ $00$ $21$ $5$ $4$ $8$ $1^{2}$ $-10.0535 \pm 0.0030$ $3085.709570$ $0002$ $00$ $11$ $10000$ $00$ $21$ $6$ $4$ $8$ $1^{2}$ $-10.0535 \pm 0.0030$ $3086.220860$ $0002$ $00$ $21$ $0000$ $00$ $21$ $7$ $3$ $a$ $1^{1}22$ $-0.0259 \pm 0.0012$ $3087.133350$ $0002$ $00$ $A1^{1}$ $0000$ $00$ $A1^{1}$ $8$ $1$ $8$ $1$ $8$ $1^{2}$ $0.0077 \pm 0.0024$ $3097.760130$ $0002$ $00$ $A1^{1}$ $0000$ $00$ $A1^{2}$ $6$ $3$ $A$ $A^{1}A^{2}$ $-0.0302 \pm 0.0055$ $3100.220520$ $0002$ $00$ $A1^{1}$ $0000$ $00$ $A2^{2}$ $5$ $4$ $8$ $8$ $8^{1}$ $8^{1}$ $8^{1}$ $3104.333920$ $0002$ $00$ $A1^{1}$ $0000$ $00$ $A2^{2}$ $5$ $3$ $8$ $A^{2}A^{2}$ $6$ $3$ $A$ $A^{1}A^{2}$ $-0.0364 \pm 0.0079$ $3104.333920$ $0002$ $00$ $A1^{1}$ $0000$ $000$ $A2^{2}$ $5$ $3$ $8$ $A^{2}A^{2}$ $6$ $3$ $A^{1}A^{2}$ $-0.0364 \pm 0.0079$ $3104.333920$ $0002$ $000$	2225 021030 0010 10 1 E.	0000 00 0 A2"	у уа Аl"Е'	o o a E' E"	3.896 ± 0.345	0.0480 ± 0.0050
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3552.541700 0010 10 1 E'	0000 00 0 A1'	9 9 s A2"E"	8 8 S E' E'	$-5.498 \pm 0.460$	$-0.0514 \pm 0.0020$
$3085.709570$ $0002$ $00$ $11'$ $0000$ $00$ $21''$ $6$ $4$ $s$ $s'$ $s''$ $4$ $a$ $s''$ $s''$ $-0.0396 \pm 0.012$ $3086.220860$ $0002$ $00$ $22'$ $s''$ $0000$ $00$ $11''$ $7$ $3$ $a$ $A1''A2''$ $8$ $3$ $s$ $A2'''22''$ $0.0259 \pm 0.0012$ $3087.133350$ $0002$ $00$ $0$ $11''$ $8''$ $1$ $s$ $s$ $A2'''22''$ $0.0077 \pm 0.0024$ $3090.362590$ $0002$ $00$ $A1'''2000$ $00$ $A2'''2''20''20''20''20''20''20''20''20''$	3078.804070 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	54 a E' A2"	6 3 a A1"A2'		$-0.0535 \pm 0.0030$
$3086.220860$ $0002$ $00$ $0$ $A1'$ $7$ $3$ $a$ $A1"A2'$ $8$ $3$ $s$ $A2"A2"$ $0.0259 \pm 0.0012$ $3087.133350$ $0002$ $02$ $2$ $E'$ $0000$ $000$ $A1'$ $8$ $1$ $s$ $E'' A2"$ $9$ $0$ $s$ $A2'A2'$ $0.0077 \pm 0.0024$ $3090.362590$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"$ $6$ $3$ $s$ $A2"A2"$ $7$ $3$ $a$ $A1"A2'$ $-0.0302 \pm 0.0055$ $3097.760130$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A1''$ $5$ $4$ $s$ $E'$ $E''$ $-0.0302 \pm 0.0055$ $3100.220520$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"''$ $5$ $4$ $s$ $E'$ $E''$ $e'''$ $-0.0302 \pm 0.0055$ $3104.333920$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"'''$ $5$ $3$ $s$ $A2"A2"'''''''''''''''''''''''''''''''''$	3085.709570 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	64 s E' E'	74 a E' E"		-0.0396 ± 0.0158
3087.133350 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1'6 1 s E'' A2''9 0 s A2'A2'0.0077 $\pm$ 0.00243090.362590 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2''6 3 s A2''A2''7 3 s A2''A2'' $-0.0302 \pm 0.0055$ 3097.760130 0002 00 0 A2''0 0 A1' 0000 00 0 A2'''6 3 a A1''A2'7 3 s A2''A2'' $-0.0279 \pm 0.0065$ 3100.220520 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2'''5 3 s A2''A2''6 3 a A1''A2' $-0.0336 \pm 0.0040$ 3104.333920 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2'''5 3 s A2''A2''6 3 a A1''A2'' $-0.0336 \pm 0.0040$ 3104.909460 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2'''5 1 s E'' E''6 1 a E'' E' $-0.0340 \pm 0.0079$ 3105.930610 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2'''5 0 s A2'A2''6 0 a A1'A2'' $-0.0340 \pm 0.0079$ 3109.182330 0002 02 2 E'''0000 00 0 A1''5 1 a E'' E'' $0 \times A2'' A2''$ $-0.0341 \pm 0.0071$ 3109.262590 0002 00 0 A1''000 0 0 A1''5 3 a A1''A2'' $0 \times A2'' A2''$ $-0.0344 \pm 0.0089$ 3110.282350 0002 00 0 A2'''000 0 0 A1''5 3 a A1''A2'' $0 \times A2''A2''$ $-0.0344 \pm 0.0089$ 3110.855880 0002 02 2 E''''0000 00 0 A1''5 3 a A1''A2'' $3 \times A2''A2''$ $-0.0188 \pm 0.0013$ 3115.05550 0002 00 0 A2'''0000 00 0 A1''6 1 s E'' A2''' $-0.0315 \pm 0.0026$ $-0.0315 \pm 0.0026$ 3115.053210 0002 00 0 A1'' 0000 00 0 A1''6 1 s E'' A2''' $-0.0188 \pm 0.0013$ $-0.0359 \pm 0.0053$ 3115.715080 0002 00 0 A1'' 0000 00 0 A2'''4 3 s A2''A2''' $-0.0791 \pm 0.0233$ $-0.0791 \pm 0.0233$ 3119.570190 0002 00 0 A1'' 0000 00 0 A2'''4 3 s A2''A2''' $3 a A1''A2''''-0.0064$	3086.220860 0002 00 0 42"	0000 00 0 A1'	7 3 a A1"A2'	8 3 s A2"A2"		0.0259 + 0.0012
3090.362590       0002       00       0.11       0.15       0.12       0.12       0.0002       0.0002       0.002 <td< td=""><td>3087 133350 0002 02 2 2</td><td>0000 00 0 11</td><td>8 1 s F" 22"</td><td>9 0 5 22'22'</td><td></td><td>0 0077 + 0 0024</td></td<>	3087 133350 0002 02 2 2	0000 00 0 11	8 1 s F" 22"	9 0 5 22'22'		0 0077 + 0 0024
$3097.302.302$ $0002$ $000$ $0$ $A2^{"}$ $0000$ $0002$ $A2^{"}$ $0000$ $0002$ $A1^{"}$ $0000$ $0002$ $A1^{"}$ $0000$ $0002$ $A1^{"}$ $0000$ $0002$	2000 262500 0002 02 2 E	0000 00 0 AL.		7 2 2 AL AL		
$3097.700130 0002 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 6 3 a A1"A2' 7 3 s A2"A2"-0.0279 \pm 0.00653100.220520 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 5 3 s A2"A2" 6 3 a A1"A2'-0.0316 \pm 0.00403104.333920 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 5 1 s s E' E' 6 1 a E" E'-0.0316 \pm 0.00403104.909460 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 5 1 s S E' E' 6 1 a E" E'-0.0310 \pm 0.00793105.930610 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 5 0 s A2'A2' 6 0 a A1'A2"-0.0340 \pm 0.00793109.182330 0002 02 0 A1' 0000 00 0 A1' 5 1 a E" E' 6 1 s E" E"-0.0340 \pm 0.00713109.262590 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 5 2 s E' E' 6 2 a E' E"-0.0344 \pm 0.00913109.262590 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 5 3 a A1"A2' 6 3 s A2"A2"-0.0344 \pm 0.0071310.282350 0002 02 2 E" 0000 00 0 A1' 5 3 a A1"A2' 6 3 s A2"A2"-0.0315 \pm 0.00263110.855880 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1' 5 3 a A1"A2' 6 3 s A2"A2"-0.0315 \pm 0.00263112.015550 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1' 6 1 s E" A2" 7 0 s A2'A2"-0.0188 \pm 0.00133115.053210 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A1' 6 1 s E' A2" 7 0 s A2'A2'-0.0188 \pm 0.00133115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 4 s E' E' 5 4 a E' E"-0.0791 \pm 0.02333119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'-0.0791 \pm 0.0233$	JUSU.JOZZU UUUZ UU U AI'	0000 00 0 AZ"	U D S AZ"AZ"	/ 5 a A1"AZ'		-U.USUZ I U.UUSS
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3097.760130 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	ь за А1"А2'	/ 3 s A2"A2"		$-0.02/9 \pm 0.0065$
$3104.333920$ $0002$ $00$ $0$ $1'$ $0000$ $00$ $22"$ $5$ $3$ $s$ $A2"A2"$ $6$ $3$ $a$ $A1"A2'$ $-0.0336 \pm 0.0040$ $3104.909460$ $0002$ $00$ $0$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"$ $5$ $1$ $s$ $E"$ $e"$ $e'$ $e'$ $0.0340 \pm 0.0079$ $3105.930610$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"$ $5$ $1$ $s$ $E"$ $e'$ $e'$ $e'$ $0.0340 \pm 0.0079$ $3105.930610$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $00$ $A2"$ $5$ $1$ $s$ $E"$ $e'$ $e'$ $e'$ $e'$ $e'$ $0.00122$ $3108.537470$ $0002$ $00$ $A1'$ $0000$ $0$ $A1'$ $5$ $1$ $s$ $E"$ $E"$ $e'$ $a$ $A1'A2"$ $0.0504 \pm 0.0091$ $3109.182330$ $0002$ $22$ $E"$ $0000$ $0$ $A1'$ $8$ $2$ $s$ $E'$ $e'$ $a$ $E'$ $e'$ $a$ $a'$ $a''$ $a'''''a''''''''''''''''''''''''''''''''''''$	3100.220520 0002 00 0 A1'	UOOO 00 0 A2"	54 s E' E'	6 4 a E' E"		$-0.0410 \pm 0.0095$
3104.909460       0002       00       0       A1'       0000       00       A2"       5       1       s       E"       6       1       a       E"       E'       -0.0340       ±       0.0079         3105.930610       0002       00       0       A1'       0000       0       A2"       5       0       s       A2'A2'       6       0       a       A1'A2"       -0.0340       ±       0.0022         3105.930610       0002       00       A2"       000       0       A1'       5       1       a       E"       E'       6       1       s       E"       =0.0105       ±       0.0022         3108.537470       0002       00       A2"       000       0       A1'       5       1       a       E"       E'       E'       E'       E'       E'       E'       E'       E'       C.00105       ±       0.0022       1       B       2       a       E'       C.00341       ±       0.00011       B       B	3104.333920 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	5 3 s A2"A2"	6 3 a A1"A2'		$-0.0336 \pm 0.0040$
3105.930610       0002       00       A1'       000       A2"       5       0       S A2'A2'       6       0       A1'A2"       -0.0105       ±       0.0022         3108.537470       0002       00       A2"       000       0       A1'       5       1       a E" E'       6       1       s E" E"       0.0105       ±       0.0022         3108.537470       0002       00       A2"       000       0       A1'       5       1       a E" E'       6       1       s E" E"       0.0504       ±       0.0021         3109.262590       0002       00       A1'       000       0       A2"       5       2       s E' E'       6       2       a E' E"       -0.0344       ±       0.0029         3110.282350       0002       00       A2"       000       0       A2"       5       2       s E' E'       0       0.0289       ±       0.0026         3110.855880       0002       02       2       E"       0000       0       A2"       4       3       a A2"E'       5       2       a E' E"       0.0315       ±       0.0026         3112.015550       0002       0	3104.909460 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	5 1 s E" E"	6 1 a E" E'		$-0.0340 \pm 0.0079$
3108.537470 0002 00 0 A2"       0000 00 0 A1' 5 1 a E" E'       6 1 s E" E"       0.0504 ± 0.0021         3109.182330 0002 02 2 E" 0000 00 0 A1' 8 2 a E' A2" 9 0 s A2'A2'       -0.0341 ± 0.0071         3109.262590 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 5 2 s E' E' 6 2 a E' E"       -0.0344 ± 0.0089         3110.282350 0002 02 0 A2" 0000 00 0 A1' 5 3 a A1"A2' 6 3 s A2"A2"       0.0289 ± 0.0079         3110.855880 0002 02 2 E" 0000 00 0 A2" 4 3 a A2"E' 5 2 a E' E"       0 s A2'A2"         3112.015550 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1' 5 2 a E' E"       0 s A2'A2'         3115.053210 0002 00 0 A2" 0000 00 A1' 5 2 a E' E"       0 s A2'A2'         3115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 4 s E' E' 5 4 a E' E"       -0.0318 ± 0.0013         3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'       0.0901 ± 0.0064	3105,930610 0002 00 0 21	0000 00 0 22"	5 0 s A2'A2'	6 0 a A1'A2"		$-0.0105 \pm 0.0022$
3109.182330       0002       02       2       0000       0       0.1       8       2       a       E       6       1       S       E       0.0504       ±       0.0091         3109.182330       0002       02       2       E       0000       0       A1       8       2       a       E       A2       9       0       s       A2       -0.0341       ±       0.0071         3109.262590       0002       00       0       A1       5       2       s       E       E       e       2       a       E       A2	3108 537/70 0002 00 0 AT	0000 00 0 11	5 1 2 5" 5"	6 1 6 5 5 5 5		$0.0504 \pm 0.0022$
3109,182330       0002       02       2       E"       0000       0 A1'       8       2       a       E' A2"       9       0       s       A2'A2'       -0.0341       ±0.0071         3109,262590       0002       00       0       A1'       000       00       0       A2"       5       2       s       E' E'       6       2       a       E' E"       -0.0344       ±0.0089         3110.282350       0002       00       A2"       00       0       A1'       3       a       A1"A2'       6       3       s       A2"A2"       0.0289       ±0.0079         3110.85580       0002       02       2       E'       0000       0       A2"       4       3       a       A2"E'       5       2       a       E' E"       0.0315       ±0.0026         3112.015550       0002       02       A2"       0000       0       A1'       5       2       a       E' E"       -0.0188       ±0.0013         3115.053210       0002       00       A1'       000       0       A1'       5       2       a       E' E'       -0.0359       ±0.0053         3115.715080       0002 </td <td>3100.100200 0002 UU U AZ"</td> <td>0000 00 0 AL'</td> <td>о о <u>п</u>с</td> <td>U I S E E.</td> <td></td> <td>0.0JU4 ± 0.0U91</td>	3100.100200 0002 UU U AZ"	0000 00 0 AL'	о о <u>п</u> с	U I S E E.		0.0JU4 ± 0.0U91
3109.262590       0002       00       0       A1'       0000       0       A2"       5       2       s       E'       6       2       a E'       E"       -0.0344 ±       0.0089         3110.282350       0002       00       A2"       000       0       A1'       5       3       a A1"A2'       6       3       s       A2"A2"       0.0289 ±       0.0079         3110.855880       0002       02       2       E"       0000       0       A2"       4       3       a A2"E'       5       2       a E'       E"       0.0315 ±       0.0026         3112.015550       0002       02       2       E"       0000       0       A1'       6       1       s       T       0       s       A2''A2'       -0.0188 ±       0.0013         3115.053210       0002       00       A1'       000       0       A1'       5       2       a E'       E'       6       2       s E'       E'       -0.0359 ±       0.0023         3115.053210       0002       00       A1'       000       0       A2"       4       4       s E'       E'       5       3       a A1"A2'       -	3109.182330 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1'	8 Z a E' A2"	9 U S A2'A2'		$-0.0341 \pm 0.0071$
3110.282350       0002       00       0.02       0.00       0.01       5       3 a A1"A2'       6       3 s A2"A2"       0.0289 ± 0.0079         3110.855880       0002       02       2 E"       0000       0.0       A A2"       5       2 a E' E"       0.0315 ± 0.0026         3112.015550       0002       02       2 E'       0000       0.0       A A1'       6       3 s A2"A2"       -0.0315 ± 0.0026         3112.015550       0002       02       2 E'       0000       0.0       A A1'       6       3 s A2"A2"       -0.0188 ± 0.0013         3115.053210       0002       0.0       0.41'       5       2 a E' E"       6       2 s E' E'       -0.0359 ± 0.0053         3115.715080       0002       0.0       0.41'       5       2 a E' E'       5       4 a E' E'       -0.0791 ± 0.0233         3119.570190       0002       0.0       0.42"       4       3 s A2"A2"       5       3 a A1"A2'       0.0901 ± 0.0064	3109.262590 0002 00 0 A1'	UOOO 00 0 A2"	5 2 s E' E'	6 2 a E' E"		$-0.0344 \pm 0.0089$
3110.855880 0002 02 2 E" 0000 00 0 A2" 4 3 a A2"E' 5 2 a E'E"       0.0315 ± 0.0026         3112.015550 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1' 6 1 s E" A2" 7 0 s A2'A2'       -0.0188 ± 0.0013         3115.053210 0002 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 5 2 a E'E" 6 2 s E'E'       -0.0359 ± 0.0053         3115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 4 s E'E' 5 4 a E'E"       -0.0791 ± 0.0233         3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'       0.0901 ± 0.0064	3110.282350 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	5 3 a A1"A2'	6 3 s A2"A2"		$0.0289 \pm 0.0079$
3112.015550 0002 02 2 E' 0000 00 0 A1' 6 1 s E" A2" 7 0 s A2'A2'       -0.0188 ± 0.0013         3115.053210 0002 00 0 A2" 0000 00 0 A1' 5 2 a E' E" 6 2 s E' E'       -0.0359 ± 0.0053         3115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 4 s E' E' 5 4 a E' E"       -0.0791 ± 0.0233         3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'       0.0901 ± 0.0064	3110.855880 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 3 a A2"E'	5 2 a E' E"		$0.0315 \pm 0.0026$
3115.053210       0002       00       0.013       0.013         3115.715080       0002       00       0.01       5       2       a       a       b       b       a       b       b       a       b<	3112.015550 0002 02 2 5	0000 00 0 11	6 1 s E." A2"	7 0 9 22'22'		-0.0188 + 0.0013
3115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 4 s E' E' 5 4 a E' E"       -0.0359 ± 0.0053         3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'       -0.0791 ± 0.0233	3115 053310 0002 02 2 5	0000 00 0 A1				-0 0320 + 0 0023
3115.715080 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2"       4 4 s E' E'       5 4 a E' E"       -0.0791 ± 0.0233         3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2"       4 3 s A2"A2"       5 3 a A1"A2'       0.0901 ± 0.0064	SIIS.055ZIU 000Z 00 0 A2"	0000 00 0 AI'	J ∠ a E' E"	UZSE'E'		-U.USSY I U.UUSS
<u>3119.570190 0002 00 0 A1' 0000 00 0 A2" 4 3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'</u> 0.0901 ± 0.0064	3115.715080 0002 00 0 A1'	UUUU UO O A2"	4 4 s E' E'	5 4 a E' E"		$-0.0791 \pm 0.0233$
	3119.570190 0002 00 0 A1'	U000 00 0 A2"	4 3 s A2"A2"	5 3 a A1"A2'		$0.0901 \pm 0.0064$

2122 256840 0002 00 0 211	0000 00 0 000		0 0210 1 0 0002
3122.256840 0002 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	4 ISE"E" 5 IAE"E'	$-0.0319 \pm 0.0063$
3123.939380 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' .	53 a A2"E' 61 s E" E"	$0.0745 \pm 0.0073$
3124.174290 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 3 a A1"A2' 5 3 s A2"A2"	$0.0502 \pm 0.0031$
3124 221240 0002 02 2 51	0000 00 0 011	9 5 5 F" 72" 10 6 5 72'72'	$0.0267 \pm 0.0030$
5124.221240 0002 02 2 E	0000 00 0 AI	J J S E AZ IU U S AZ AZ	0.0207 ± 0.0030
3126.041750 0002 02 2 E'	0000 00 0 Al'	6 0 s A1'E' 7 1 s E" E"	$0.0123 \pm 0.0023$
3126.879240 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	4 0 a A1'A2" 5 0 s A2'A2'	$0.0184 \pm 0.0021$
3127.099960 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1'	6 2 a E' A 2'' 7 0 s A 2' A 2'	$0.0110 \pm 0.0026$
2127.030300 0002 02 2 2	0000 00 0 111		0.0110 1 0.0020
3127.876070 0002 00 0 AZ"	0000 00 0 AL.	4 ZAE'E' SZSE'E'	$0.0306 \pm 0.0029$
3130.148820 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	60 a A1'E" 71 a E"E'	$0.0574 \pm 0.0080$
3131.525870 0002 02 2 E	0000 00 0 A2"	7 1 s E" A2" 8 3 a A1"A2'	$-0.0635 \pm 0.0024$
2121 747100 0002 02 2 51	0000 00 0 32"		$0.0200 \pm 0.0122$
5151.747100 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ	J Z S E AZ O U A AI AZ	-0.0390 1 0.0122
3135.489510 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2"	84 s E' A2' 96 a A1'A2"	$0.0338 \pm 0.0036$
3135.938960 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 3 s A2"A2" 4 3 a A1"A2'	$-0.0618 \pm 0.0030$
3138 723590 0002 00 0 11	0000 00 0 22"	3 2 ° F' F' 4 2 ° F' F"	$-0.0265 \pm 0.0035$
2120 400020 0002 00 0 A1	0000 00 0 12		
3139.499820 0002 00 0 AI'	0000 00 0 AL.	S U S AZ'AZ' 6 3 S AZ"AZ"	$0.0294 \pm 0.0096$
3139.622300 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	50 s A2'E' 61 s E" E"	$0.0170 \pm 0.0036$
3139 783200 0002 00 0 41'	0000 00 0 A2"	3 1 s E" E" 4 1 a E" E'	$-0$ 0476 $\pm$ 0 0062
2140 572120 0002 00 0 11	0000 00 0 72"		0.0001 + 0.0002
3140.573130 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ"	JISE"E" 6 IAE"E'	$0.0201 \pm 0.0030$
3140.656840 0002 02 2 E'	0000 00 0 Al'	4 1 s E" A2" 5 0 s A2'A2'	$-0.0133 \pm 0.0013$
3141.025180 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	8 2 a E' A2" 9 3 a A1"A2'	$-0.0437 \pm 0.0053$
3142 002180 0002 02 2 51	0000 00 0 011	7 2 5 5 1 7 2 8 3 5 7 2 7 7 2	$0.0274 \pm 0.0030$
5142.002180 0002 02 2 E	0000 00 0 AI		0.02/4 1 0.0030
3142.390670 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	32 a E' E" 42 s E' E'	$0.0316 \pm 0.0034$
3142.665850 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	50 a A 2'E" 61 a E"E'	$-0.0305 \pm 0.0044$
3143.366820 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A1'	7 2 S E' E' 8 5 S E'' E''	$-0.0103 \pm 0.0019$
	0000 00 0 70"		0.0200 - 0.0124
3143.00004U UUUZ UZ Z E	0000 00 0 AZ	O I d E E' / Z d E'E	$-0.0368 \pm 0.0134$
3145.479630 0002 02 2 E'	UUUU 00 0 A1' 1	U 1U S E' E' 11 11 S E" E"	$0.0875 \pm 0.0262$
3146.680960 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	6 2 s E' A2' 7 3 s A2"A2"	$0.0287 \pm 0.0066$
31/9 523710 0002 02 2 2"	0000 00 0 011	A = 2 = 1 = 1 = 1 = 1 = 1 = 1 = 1 = 1 = 1	$0.0484 \pm 0.0012$
5149.525710 0002 02 2 E	0000 00 0 AL	4 Z A E AZ J U S AZ AZ	0.0484 1 0.0012
3150.110780 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1'	6 I a E" A2' 7 3 s A2"A2"	$-0.0054 \pm 0.0002$
3150.449680 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	84 s E' E' 95 s E" E"	$0.0095 \pm 0.0029$
2150 552500 0002 02 2 21	0000 00 0 011		$-0.0207 \pm 0.0056$
5150.555500 0002 02 2 E	0000 00 0 AI		-0.0297 ± 0.0030
3151.074310 0002 02 2 E'	'IA 0 00 000 AI'	9 8 S E' AZ' 10 9 S AZ"AZ"	$0.1093 \pm 0.0408$
3151.342910 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	86 sA1'E' 97 sE"E"	$-0.0971 \pm 0.0118$
3152 163190 0002 02 2 E!	0000 00 0 A1'	5 1 s E" E" 6 2 s E' E'	$0 0297 \pm 0 0046$
2154 224010 0002 02 2 1	0000 00 0 A1		0.0207 ± 0.0040
3154.334810 0002 02 2 E'	11A 0 00 000 000	4 USAL'E' 5 ISE"E"	$0.0240 \pm 0.0067$
3154.717820 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	98 a E' A2" 109 a A1"A2'	$-0.0348 \pm 0.0026$
3155.034280 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2"	4 1 s e" e" 5 1 a e" e'	-0.0157 + 0.0047
3155 684120 0002 02 2 5"	0000 00 0 72"	5 1 2 5" 5' 6 2 2 5' 5"	-0 0173 + 0 0067
5155.004120 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ		-0.01/3 1 0.000/
3155.946400 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2" :	22 s E' E' 32 a E' E"	$-0.0510 \pm 0.0035$
3156.524960 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	40 a A1'E" 51 a E"E'	$-0.0330 \pm 0.0088$
3156 882270 0002 02 2 F!	0000 00 0 21'	$7 5 s F'' \Delta 2'' 8 6 s \Delta 2' \Delta 2'$	$0 0443 \pm 0 0030$
5150.002270 0002 02 2 E	0000 00 0 AI		0.0445 ± 0.0050
3157.528920 0002 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	2 ISE"E" 3 IAE"E'	$-0.0293 \pm 0.0029$
3157.805820 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	3 1 a E" A2' 4 0 a A1'A2"	$-0.0179 \pm 0.0049$
3158 056110 0002 02 2 E!	0000 00 0 A1'	8 7 5 E" A2" 8 6 5 A2'A2'	$-0.0668 \pm 0.0167$
2150.000110 0002 02 2 1	0000 00 0 A1		0.0000 ± 0.0107
3128.628280 0002 02 2 E.	0000 00 0 AL.	8 / S E. E. 9 8 S E. E.	$0.0233 \pm 0.0047$
3160.563230 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A1'	51 s E" E" 64 s E' E'	$0.0492 \pm 0.0058$
3160.744310 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	2 1 a E" E' 3 1 s E" E"	$0.0187 \pm 0.0040$
2161 244700 0002 00 0 72"	0000 00 0 11		0.0145 + 0.0035
3161.244700 0002 00 0 AZ"	0000 00 0 AI.	Z U A AL'AZ" 3 U S AZ'AZ'	-0.0145 ± 0.0035
3161.330750 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1'	6 3 a A1"E' 7 5 s E" E"	$0.0341 \pm 0.0062$
3161.486810 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	87aE"E' 98aE'E"	$-0.0312 \pm 0.0050$
3162 877600 0002 00 0 72"	0000 00 0 72"	5 1 2 5 7 5 7 6 7 2 5 7 5 7	$-0.0209 \pm 0.0052$
5102.877000 0002 00 0 AZ	0000 00 0 A2		-0.0209 1 0.0032
3163.242530 0002 02 2 E'	'IA 0 00 0000 AI'	8 8 S E' AZ' 9 9 S AZ"AZ"	$0.0266 \pm 0.0021$
3164.776680 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	52 a E' A2" 63 a A1"A2'	$0.0088 \pm 0.0014$
3165.082160 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	6 6 a A1'E" 6 5 a E"E'	$-0.0480 \pm 0.0078$
2165 216520 0002 02 2 2	0000 00 0 11		0 0000 ± 0 0006
3163.316320 0002 02 2 E	0000 00 0 AI	J Z S E AZ O J S AZ AZ	0.0233 ± 0.0006
3165.658550 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	76 s A 2'E' 87 s E'' E''	$0.0270 \pm 0.0034$
3165.895200 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	88 a E'A2" 99 a A1"A2'	$-0.0447 \pm 0.0028$
3166 240470 0002 02 2 F"	0000 00 0 22"	6 3 a A 2 "F! 7 4 a F! F"	$-0.0346 \pm 0.0044$
2166 726E00 0002 02 2 E	0000 00 0 71		
JI00.12039U UUU2 U2 2 E'	UUUU UU U AL'	HISEE JZSE'E'	U.UI41 ± U.UU15
3167.856940 0002 02 2 E"	U000 00 0 A2"	76aA2'E" 87aE"E'	$0.1020 \pm 0.0367$
3168.217860 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1'	40 a A1'E" 52 s E' E'	$0.0263 \pm 0.0035$
3168 891760 0002 02 2 5	0000 00 0 22"	9 7 a E" A2' 9 6 a A1'A2"	0.0512 + 0.0069
2100.091/00 0002 02 2 E"	0000 00 0 AZ		0.0JI2 I 0.0000
3109.195250 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	чтан"н рудн Е	0.0092 ± 0.003/
3171.096490 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	76 s A 1'E' 75 s E" E"	$0.0506 \pm 0.0039$
3171.718320 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	30 a A2'E" 41 a E"E'	$0.0239 \pm 0.0023$
	0000 00 0 72		
5172.030770 0002 02 2 E"	0000 00 U AZ"	/ V A AL'E / D A E'E'	-0.0319 I 0.0018
31/2.3/0760 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	6 5 5 E" A2" 7 6 5 A2'A2'	$0.0311 \pm 0.0016$
3173.034940 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	65 a E" A2' 76 a A1'A2"	$-0.0228 \pm 0.0036$
3173 548120 0002 02 2 5	0000 00 0 011	2 1 SE" A2" 3 0 S A2'A2'	-0 0192 + 0 0022
0170.010110 0002 UZ Z E	0000 00 0 AL		0.0192 1 0.0022
31/3.918110 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	/ /аЕ"Е' 8 8аЕ'Е"	$-0.0/50 \pm 0.0050$
3174.619670 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	53 s A 2 "E" 64 s E' E'	$0.0292 \pm 0.0037$
3176.294820 0002 00 0 ±1'	0000 00 0 A2"	1 0 s A2'A2' 2 0 a A1'A2"	-0.0050 + 0.0005
3177 71/610 0002 00 0 7	0000 00 0 011		
JIII.II40IU UUUZ UZ Z E'	UUUU UU U AL'	4 Z S E AZ O O S AZ AZ	0.0111 ± 0.0020
3177.922680 0002 02 2 E'	UUUU 00 0 A1'	54 SE'E' 65 SE"E"	$0.0861 \pm 0.0263$
3178.661050 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	1 1 a E" E' 2 1 s E" E"	$-0.0533 \pm 0.0067$
3179 784310 0002 02 2 5	0000 00 0 22"	54 a E' E" 6 5 a F" E'	-0 0244 + 0 0034
2170 010000 0002 02 Z E	0000 00 0 72		0.0277 1 0.0004
31/3.310030 0005 05 5 E.	0000 00 0 AI'	0 0 S AZ 'E' / / S E'' E''	U.U399 ± U.UU51
3181.686790 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	66 a A 2'E" 77 a E"E'	$-0.0310 \pm 0.0017$
3181.936020 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 2 a E' A2" 5 3 a A1"A2'	-0.0132 + 0.0018
3183 962570 0002 02 2 5	0000 00 0 011	6 5 e F" F" 6 / e F' F'	-0 0648 + 0 0052
JI03.902J/U UUUZ UZ Z E'	0000 00 0 AL'		-0.0040 ± 0.0032
3184.189070 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	зтав" в' 42ав' Е"	$-0.0155 \pm 0.0010$
3187.093960 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	20 s A1'E' 31 s E" E"	$-0.0485 \pm 0.0172$
3187.171340 0002 00 0 ⊵1'	0000 00 0 11	52 SE'E' 65 SE"E"	$0.0533 \pm 0.0086$
2107 701000 0002 00 0 HI	0000 00 0 11		
318/./81980 0002 02 2 E'	0000 00 0 AL'	J J S E AZ 6 6 S AZ'AZ'	$0.0253 \pm 0.0014$
3188.185580 0002 02 2 E"	<u> </u>	2 U a Al'E" <u>3 1 a E</u> " E'	$-0.0231 \pm 0.0044$

3188.554070 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	4 3 s A1"E"	5 4 s E' E'	$0.0201 \pm 0.0015$
3188.867410 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	5 5 a E" A2	' 6 6 a A1'A2"	$-0.0381 \pm 0.0026$
3190 407820 0002 02 2 F'	0000 00 0 11	7 5 9 5 " 5 "	7 4 s F' F'	$-0.0643 \pm 0.0121$
5150.407020 0002 02 2 E	0000 00 0 AI	/ J B E E	7 4 5 E E	0.0043 1 0.0121
3191.164160 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 3 a Al"E'	54 a E' E"	$-0.0247 \pm 0.0040$
3191.573690 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A2"	5 2 a E' E"	6 5 a E" E'	$-0.0482 \pm 0.0093$
3192 525730 0002 02 2 5"	0000 00 0 22	4 4 a F' A2	" 4 3 a A1"A2'	-0 0070 + 0 0003
5152.525750 0002 02 2 E	0000 00 0 A2	4 4 d E AZ	4 J a AI AZ	0.0070 ± 0.0005
3194.8/81/0 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	3 2 a E' A2	" 4 3 a Al"A2'	$-0.0201 \pm 0.0025$
3195.033800 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	44sE'E'	5 5 s e" e"	$0.0253 \pm 0.0011$
2106 612000 0002 02 2 2	0000 00 0 11	E 4 a El 32		$0.1100 \pm 0.0201$
3196.612800 0002 02 2 E.	0000 00 0 AI.	5 4 S E · AZ	5 3 S AZ"AZ"	-0.1100 ± 0.0281
3197.429090 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	8 5 s E" E"	84 s E' E'	$-0.0419 \pm 0.0021$
3197 554910 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	5 4 a E' A2	" 5 3 a A1"A2'	$0 0925 \pm 0 0180$
2100 202400 0000 00 0 5	0000 00 0 11			0.0116 + 0.0010
3199.393400 0002 02 2 E'	0000 00 0 AI'	Z ISE"E"	3 Z S E' E'	$0.0116 \pm 0.0018$
3200.560840 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	2 1 a E" E'	3 2 a E' E"	$-0.0219 \pm 0.0026$
3203 611590 0002 02 2 5"	0000 00 0 22	6 4 a F' A2	" 6 3 a A1"A2'	$-0.0698 \pm 0.0074$
3203.011330 0002 02 2 1	0000 00 0 A2			0.0000 ± 0.0074
3203.743990 0002 02 2 E'	0000 00 0 AI.	3 3 S AZ"E"	4 4 S E' E'	$0.0232 \pm 0.0024$
3205.048630 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	1 0 s A2'E'	2 1 s E" E"	$0.0220 \pm 0.0013$
3205 285490 0002 02 2 5"	0000 00 0 72	3 3 3 7 7 " " "		-0.0309 + 0.0024
5205.205490 0002 02 2 E	0000 00 0 A2	JJAAZE	4 4 a b b	0.0505 ± 0.0024
3205.325060 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	3 3 s Al"E"	3 2 s E' E'	$0.0197 \pm 0.0039$
3205.846410 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	1 0 a A2'E"	2 1 a E" E'	-0.0089 + 0.0022
2205 002120 0002 02 2 5	0000 00 0 321	2 2 2 3 1 "	2 2 2 5 5 5 5 7	0 0097 + 0 0020
3203.003120 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ	S S A AL E	JZdEE	0.0007 ± 0.0029
3206.755320 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	10 10 s E' E'	10 10 a E' E"	$0.0554 \pm 0.0119$
3209 918980 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 3 a A2"E!	4 2 a E' E"	0 0503 + 0 0093
2210 510200 0002 02 2 2	0000 00 0 11	2 2 2 2 3 2	1 2 2 2 2	
32I0.3I0390 0002 02 2 E.	0000 00 0 AI	ZZSEAZ	5 5 S AZ AZ	0.012/ ± 0.0016
3210.584110 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	7 4 a E' A2	" 7 3 a A1"A2'	$0.0251 \pm 0.0031$
3210.973530 0002 00 0 ¤1'	0000 00 0 A2"	8 8 s E' E'	8 8 a E' E"	$0.0465 \pm 0.0047$
2011 7106E0 0000 00 0 TH	0000 00 0 70	2 2 2 1 2		0.0000 ± 0.0017
JZII./IU0DU UUUZ UZ Z E"	0000 00 0 A2"	Z Z a E' AZ	J J A AL"AZ'	$-0.0339 \pm 0.0015$
3213.434840 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	6 6 s A2'A2	' 6 6 a A1'A2"	$-0.0473 \pm 0.0020$
3213 711220 0002 02 2 5	0000 00 0 11	5 3 a 21"F"	5 2 s E' E'	-0 $0.073 + 0$ $0.019$
	0000 00 0 AI	~ ~ ~ ~ · ~ ·		0.0075 ± 0.0019
3214.960300 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	445E'E'	4 4 a E' E"	$-0.0510 \pm 0.0024$
3215.203920 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	8 4 s E' A2	' 8 3 s A2"A2"	$-0.0634 \pm 0.0155$
3217 059720 0002 00 0 72"	0000 00 0 11	7 7 2 2 2	779 F" F"	$0.0624 \pm 0.0052$
2017 000050 0002 00 0 AZ	0000 00 0 AL	, , a E E	, , , , E E	0.0027 ± 0.0000
3217.098050 0002 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	2 ISE"E"	2 I a E" E'	$-0.0223 \pm 0.0032$
3217.358360 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	1 1 s e" e"	2 2 s E' E'	$0.0962 \pm 0.0070$
3217 513760 0002 00 0 11	0000 00 0 72	10 9 6 72"72	" 10 9 a a 1" a 2 '	$-0.1078 \pm 0.0062$
3217.313700 0002 00 0 AI	0000 00 0 A2	10 9 3 AZ AZ		0.1070 1 0.0002
3218.193/50 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	I I a E" E'	2 2 a E' E"	$-0.0388 \pm 0.0013$
3218.288930 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	98 s E' E'	98aE'E"	$-0.0353 \pm 0.0027$
3218,437200 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1	2 2 a E' E"	2 2 S E' E'	$0.0315 \pm 0.0021$
2210 700020 0002 00 0 11	0000 00 0 72	4 2 c 72"72	" / 2 o 1"A2"	$-0.0271 \pm 0.0014$
3210.708930 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ	4 3 5 AZ AZ	4 J A AI AZ	-0.02/1 1 0.0014
3218.769630 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	3 3 a A1"A2	' 3 3 s A2"A2"	$0.0662 \pm 0.0022$
3219.096860 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	54 s E' E'	54 a E' E"	$-0.0458 \pm 0.0035$
3219 115710 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	2 2 a E' E"	2 1 a E" E'	0 0468 + 0 0056
2210 157400 0002 00 0 31	0000 00 0 721	7 6 9 20122		0.0240 ± 0.0024
3219.137490 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ	/ 6 S AZ AZ	7 6 a Al AZ	$-0.0340 \pm 0.0034$
3220.342180 0002 00 0 A2'	UUUU UU U AI'	2 I a E" E'	2 I S E" E"	$0.0236 \pm 0.0035$
3220.588020 0002 00 0 A2"	0000 00 0 A1'	5 5 a E" E'	5 5 s e" e"	$-0.0134 \pm 0.0025$
3221 178280 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	3 2 9 E' E'	3 1 s E" E"	$-0.0158 \pm 0.0017$
2222.170200 0002 02 2 1	0000 00 0 111	5 2 5 1 1		0.0130 ± 0.0017
3223.086440 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ.	5 3 S AZ"AZ	" 5 3 a Al"AZ'	$0.0279 \pm 0.0035$
3223.359920 0002 00 0 A2'	0000 00 0 A1'	4 3 a A1"A2	' 4 3 s A2"A2"	$0.0258 \pm 0.0015$
3223,989950 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	0 0 s A1'E'	1 1 s e" e"	$0.0723 \pm 0.0080$
2224 101170 0002 00 0 31	0000 00 0 321	6 4 9 51 51		$0.0526 \pm 0.0027$
3224.1011/0 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ	0 4 S E E	0 4 a E	-0.0520 1 0.0027
3224.634/80 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	U U a Al'E"	I I A E" E'	$-0.0706 \pm 0.0087$
3224.916520 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	75sE"E"	75aE"E'	$-0.0806 \pm 0.0220$
3225 502200 0002 00 0 %1	0000 00 0 72	8 6 c 72'72	1 8 6 a A1 A2"	$-0.1175 \pm 0.0019$
5225.502200 0002 00 0 AI	0000 00 0 A2	0 0 3 AZ AZ	0 0 a AI AZ	0.11/3 1 0.0049
3225.852260 0002 00 0 AI'	0000 00 0 A2"	9 / s e" e"	9 / a E" E'	$0.0/12 \pm 0.0050$
3226.338840 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 2 a E' E"	4 1 a E" E'	$0.0205 \pm 0.0014$
3228 526530 0002 02 2 5"	0000 00 0 22	7 3 a b1"F'	7 2 2 5' 5"	$-0.0218 \pm 0.0028$
3220.320330 0002 02 2 E	0000 00 0 A2	, J a AI D	7 2 4 U U	0.0210 1 0.0020
3228.608080 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	ь з s A2"A2	" o 3 a Al"A2'	$-0.0308 \pm 0.0025$
3231.286900 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	1 1 s E" A2	" 1 0 s A2'A2'	$-0.0117 \pm 0.0015$
3231 535980 0002 02 2 5"	0000 00 0 A2"	5 2 a E' E"	5 1 a E" E'	-0 0072 + 0 0002
3232 302700 0002 00 0 71	0000 00 0 721		1 Q G a A11A2"	
3232.332700 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ"	O O S AZ AZ	, u a A1 A2	-U.UI4/ I U.UUU/
3235.991630 0002 02 2 E'	UUUU UU 0 A1'	3 1 S E" A2	" 3 U S A2'A2'	$-0.0099 \pm 0.0009$
3241.165700 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	4 1 a E" A2	' 4 0 a A1'A2"	$-0.0116 \pm 0.0008$
3241 936490 0002 02 2 2	0000 00 0 11	7 2	7 1	
JZHI.JJUHJU UUUZ UZ Z Ľ	0000 00 0 AL		/ I D E E	10000 ± 0.000
3244.607400 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	o⊥se"A2	JUSAZ'AZ'	$-0.0032 \pm 0.0007$
3244.814390 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	1 0 s A2'E'	1 1 s E" E"	0.0358 ± 0.0018
3245.592160 0002 02 2 5"	0000 00 0 221	1 0 a b2'F"	1 1 a E" E'	-0.0219 + 0.0054
2240 E42100 0002 02 2 E	0000 00 0 71	2 0 - 70151		
3249.34210U UUUZ UZ Z E'	0000 00 0 AI'	J U S AZ'E'		0.0111 ± 0.001/
3251.052050 0002 02 2 E"	UUUU UU 0 A2"	з U а А2'Е"	3 ⊥ a E" E'	$-0.0140 \pm 0.0012$
3259.019590 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	2 1 s E" E"	2 2 s E' E'	$0.0348 \pm 0.0040$
3260.592810 0002 00 0 *2"	0000 00 0 11	2 N a 11/72	" 1 0 s a2'a2'	-0 $0.045 + 0$ $0.006$
2200.002000 00 0 AZ	0000 00 0 AI	- 0 u A1 A2		0.0040 ± 0.0000
3201.2/30/U UUU2 U2 2 E"	0000 00 0 A2"	o ∪a AZ'E"	о тав. в.	-0.0165 ± 0.001/
3261.899250 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	3 1 s E" E"	3 2 s E' E'	$0.0216 \pm 0.0021$
3265.479590 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2"	3 3 a A1"E'	2 2 a E' E"	-0.0224 + 0.0026
3271 440560 0002 02 2 2	0000 00 0 11	A A a E! >0	1 3 3 c 70"70"	$0.0270 \pm 0.0024$
JZ/II.440J00 0002 02 2 E'	0000 00 U AI'	4 4 5 E' AZ	J J S AZ AZ	U.UZ/9 I U.UUZ4
3272.896090 0002 02 2 E'	UUUU UO O A1'	2 1 s E" A2	" 1 U S A2'A2'	$-0.0356 \pm 0.0011$
3273.510910 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1'	3 2 s E' A2	' 3 3 s A2"A2"	$0.0392 \pm 0.0030$
3276.278300 0002 02 2 #"	0000 00 0 42'	7 0 a A2'F"	7 1ав"в'	-0.0310 + 0.0058
2270 167400 0002 02 2 5	0000 00 0 72	5 5 0 <u>1</u> <u>1</u> <u>1</u>		
J2/0.10/400 0002 02 2 E"	0000 00 0 AZ"	ј рав. Е.	- + a E E	-U.U429 I U.UU23
32/8.685290 0002 00 0 A1'	UUUU UU 0 A2"	3 1 S E" E"	∠ ⊥ a E" E'	$-0.0202 \pm 0.0009$
3279.329630 0002 00 0 A1'	0000 00 0 A2"	3 0 s A2'A2	' 2 0 a A1'A2"	$-0.0191 \pm 0.0010$
3280.776020 0002 02 2 5	0000 00 0 11	3 2 s E' F'	2 1 s E" E"	-0.0474 + 0.0032
2201 /227/0 0002 02 2 1	0000 00 0 011	2 2 2 2 2 2		
3281.423/40 0002 00 0 A2"	0000 00 0 Al'	з ∠аЕ'Е"	ZZSE'E'	$0.0/23 \pm 0.0033$
3282.341480 0002 00 0 A2"	0000 00 0 11	3 1 a E" E'	2 1 s E" E"	$0.0137 \pm 0.0014$
	0000 00 0 AL	0 1 4 1 1		
3284.984540 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1	6 2 s E' A2	6 3 s A2"A2"	0.0690 ± 0.0039
3284.984540 0002 02 2 E' 3289.288670 0002 02 2 E'	0000 00 0 0 A1	6 2 s E' A2 4 3 a A2"F!	' 6 3 s A2"A2" 3 2 a E' E"	$0.0690 \pm 0.0039$ -0.0188 + 0.0030
3284.984540 0002 02 2 E' 3289.288670 0002 02 2 E' 3289 437160 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1 0000 00 0 A1 0000 00 0 A2"	6 2 s E' A2 4 3 a A2"E' 7 7 s E" A2	' 6 3 s A2"A2" 3 2 a E' E" " 6 6 s A2'A2'	$\begin{array}{rrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrr$

3289.823590 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" /	/ a E" A2' 6 6 a A1'A2"	$-0.0649 \pm 0.0047$
3290.551510 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 7	1 a E" E' 7 2 a E' E"	$-0.0274 \pm 0.0053$
3292 165630 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 8	1 s E" E" 8 2 s E' E'	$-0.0294 \pm 0.0100$
2202 551020 0002 02 2 8	0000 00 0 111 0		0.0231 1 0.0100
3293.551230 0002 02 2 E.	0000 00 0 AL. 5	3 S AZ"E" 5 4 S E' E'	0.0512 ± 0.0051
3294.858770 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 8	8 a E' E" 7 7 a E" E'	$0.0178 \pm 0.0021$
3295.798400 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 5	4 s E' A2' 4 3 s A2"A2"	$0.0130 \pm 0.0020$
3297 969070 0002 02 2 5"	0000 00 0 21' 4	4 a F' F" 3 2 a F' F'	$0.0557 \pm 0.0063$
5257.505070 0002 02 2 H	0000 00 0 711 4		0.0007 ± 0.0000
3298.139240 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ" 4	3 S AZ"AZ" 3 3 A AI"AZ'	$-0.0308 \pm 0.0017$
3299.668000 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 7	2 s E' A2' 7 3 s A2"A2"	$0.0349 \pm 0.0048$
3299.775300 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 9	9 s A1"E" 8 8 s E' E'	$0.0562 \pm 0.0065$
3300 608530 0002 00 0 1	0000 00 0 32" 4		$-0.0381 \pm 0.0026$
5500.000550 0002 00 0 AI	0000 00 0 A2 4		0.0301 1 0.0020
3301.572380 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ" 4	ZSE'E' 3 ZAE'E"	$-0.0258 \pm 0.0022$
3304.755450 0002 00 0 A2'	'0000 00 0 A1' 4	1 a E" E' 3 1 s E" E"	$0.0354 \pm 0.0033$
3305.283300 0002 00 0 A2'	0000 00 0 A1' 4	0 a A1'A2" 3 0 s A2'A2'	0.0066 + 0.0013
3305 440830 0002 02 2 5"	0000 00 0 72" 10	10 = E! = 32! = 9 = 9 = 31! = 32!	$-0.0491 \pm 0.0036$
5505.440050 0002 02 2 E	0000 00 0 A2 10		0.0491 1 0.0050
3306.391320 0002 00 0 AZ	0000 00 0 AL' 4	Zae'e" 3 Zse'e'	$0.0630 \pm 0.0028$
3309.136160 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 9	1 a E" E' 9 2 a E' E"	$0.0513 \pm 0.0057$
3309.740830 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 7	6 S A1'E' 6 5 S E" E"	$0.0654 \pm 0.0027$
2210 020100 0002 02 2 E	0000 00 0 32" 4		$-0.0625 \pm 0.0026$
5510.928180 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ 4		-0.0035 ± 0.0030
3312.943970 0002 02 2 E"	0000 00 0 Al' 8	3 a Al"E' 8 5 s E" E"	$-0.0565 \pm 0.0041$
3314.044380 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 5	3 a A1"E' 4 2 a E' E"	$0.0377 \pm 0.0051$
3319.061430 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 4	1 s E" A2" 3 0 s A2'A2'	$-0.0266 \pm 0.0020$
2220 062770 0002 02 2 E			0.1020 ± 0.0020
3320.963770 0002 02 2 E	0000 00 0 AL 6	4 S E' AZ' J J S AZ AZ	-0.1020 ± 0.0071
3322.223570 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 5	3 s A2"A2" 4 3 a A1"A2'	$-0.0235 \pm 0.0006$
3323.524520 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 5	0 s A2'A2' 4 0 a A1'A2"	$-0.0234 \pm 0.0015$
3326 400110 0002	0000 00 0 22" 9	6 5 5 9 8 2 5 5	$-0$ 0217 $\pm$ 0 0010
2200.400110 0002	0000 00 0 A2 J		0.0217 ± 0.0010
3326.988260 0002 00 0 AI	0000 00 0 A2" 5	2 s E' E' 4 2 a E' E"	$-0.0211 \pm 0.0014$
3335.236680 0002 00 0 A1	0000 00 0 A1' 7	3 s A2"A2" 7 6 s A2'A2'	$0.0931 \pm 0.0062$
3337.809560 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 8	6 a A1'E" 7 5 a E"E'	$-0.0460 \pm 0.0128$
2242 077640 0002 00 0 1	0000 00 0 32" 6		$-0.1025 \pm 0.0114$
3342.977640 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ 6	4 SELE D 4 d ELE	-0.1055 ± 0.0114
3344.395680 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 6	1 s E" E" 5 1 a E" E'	$-0.0193 \pm 0.0011$
3345.856080 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 5	1 a E" A2' 4 0 a A1'A2"	$-0.0528 \pm 0.0082$
3347.358990 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 6	3 s A2"A2" 5 3 a A1"A2'	$-0.0257 \pm 0.0015$
2249 491070 0002 00 0 721			0.0207 ± 0.0013
3340.401970 0002 00 0 AZ	0000 00 0 AL 6	Ide E' JISE E	$0.0099 \pm 0.0027$
3349.341010 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 5	2 s E' A2' 4 0 a A1'A2"	$-0.0503 \pm 0.0056$
3349.617060 0002 00 0 A2'	0000 00 0 A1' 6	0 a A1'A2" 5 0 s A2'A2'	$-0.0217 \pm 0.0016$
3353.684640 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 7	5 s E" A2" 6 3 a A1"A2'	$-0.0203 \pm 0.0008$
22E4 104720 0002 02 2 E	0000 00 0 11		
3334.104/20 0002 02 2 E	0000 00 0 AI 6	ZSEE JISEE	$-0.0232 \pm 0.0043$
3357.274680 0002 02 2 E"	0000 00 0 A2" 8	5 a E" E' 7 4 a E' E"	$0.0810 \pm 0.0173$
3363.897110 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 7	3 s A1"E" 6 2 s E' E'	$-0.0681 \pm 0.0026$
3367 377010 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 7	0 s A2'A2' 6 0 a A1'A2"	-0 0174 + 0 0007
2200 70000 0002 00 0 RI	0000 00 0 12 7		0.0171 - 0.0007
3368./66890 0002 02 2 E.	0000 00 0 AI. 6	ISE" AZ" SUSAZ'AZ'	-0.04/1 ± 0.0028
3368.947830 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 6	3 a A2"E' 5 1 s E" E"	$0.0550 \pm 0.0029$
3373.717540 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 7	3 s A2"A2" 6 3 a A1"A2'	$-0.0391 \pm 0.0019$
3380 070800 0002 02 2 F!	0000 00 0 11 7	2 ° F' F' 6 1 ° F" F"	-0 0199 + 0 0031
2202 740000 0002 02 2 1	0000 00 0 A1 /		0.01199 ± 0.0031
3383./49860 0002 00 0 AI	0000 00 0 AZ" 8	6 S AZ'AZ' / 6 a AL'AZ"	$-0.0248 \pm 0.0025$
3389.288320 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 8	5 s E" E" 7 5 a E" E'	$-0.0293 \pm 0.0025$
3400.629630 0002 00 0 A1	0000 00 0 A2" 8	3 s A2"A2" 7 3 a A1"A2'	$-0.0321 \pm 0.0011$
3403 730970 0002 00 0 1	0000 00 0 22" 9	7 ° F" F" 8 7 ° F" F'	$-0.0969 \pm 0.0081$
2404 402200 0002 00 0 AI	0000 00 0 12 7		
3404.402280 0002 02 2 E'	0000 00 0 AZ" /	ZSE'AZ' 6 U a AL'AZ"	$-0.0220 \pm 0.0018$
3408.402770 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 8	4 s E' E' 7 2 a E' E"	$0.0317 \pm 0.0058$
3438.240780 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 8	1 s E" E" 7 1 a E" E'	$-0.0400 \pm 0.0010$
3443 290050 0002 02 2 5"	0000 00 0 11 8	2 = F' = 22" $7 = 0 = 22' = 22'$	$-0.0263 \pm 0.0040$
2445.290050 0002 02 2 E	0000 00 0 A1 0		0.0205 ± 0.0040
3446.336240 0002 02 2 E	0000 00 0 A2" 8	USALE / ZaE E	$-0.0481 \pm 0.0065$
3447.162780 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 8	1 a E" E' 7 1 s E" E"	$-0.0232 \pm 0.0048$
3453.900700 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 8	0 a A1'E" 7 2 s E' E'	$-0.0328 \pm 0.0067$
3460 560650 0002 02 2 5'	0000 00 0 22" 8	2 s F' F' 7 4 a F' F"	0 0667 + 0 0047
346E 600740 0002 02 2 E	0000 00 0 712 0		0.00007 ± 0.0017
3403.000/40 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ 9	ISEE OIGEE'	0.01/5 ± 0.0045
3470.996910 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 8	3 a A1"E' 7 5 s E" E"	$-0.0969 \pm 0.0103$
3473.178150 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 9	0 s A 2 'E' 8 2 a E' E"	$-0.0156 \pm 0.0018$
3476 192720 0002 02 2 E'	0000 00 0 22" 8	5 s E" E" 7 7 a E" E'	$0 0550 \pm 0 0048$
2400 010240 0002 02 2 8	0000 00 0 712 0		
3460.019340 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ 9	ISEAZ O SAALAZ	-0.01/1 ± 0.001/
3481.366790 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 9	0 a A2'E" 8 2 s E'E'	$-0.0112 \pm 0.0013$
3485.811190 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 8	4 s E' E' 7 5 s E" E"	$0.0129 \pm 0.0003$
3492.019110 0002 02 2 5	0000 00 0 A2" 9	3 s A1"E" 8 5 a E" E'	$-0.0704 \pm 0.0168$
3492 245010 0002 02 2 5	0000 00 0 22" 10		$-0$ 0179 $\pm$ 0 0012
J4J2.24JJ10 0002 02 2 E	0000 00 0 AZ IU	тов в этав в. - элири о с ри - и	-U.UI/0 I U.UUI3
3496.375860 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 9	заді" в буве" Е"	$0.01/2 \pm 0.0008$
3498.548140 0002 02 2 E'	0000 00 0 A1' 9	5 s E" A2" 8 6 s A2'A2'	$0.0180 \pm 0.0014$
3499.098680 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 10	0 s A1'E' 9 2 a E' E"	-0.0182 + 0.0015
3500 748950 0002 02 2 5	0000 00 0 22"		
2504 COCODO 2022 Z E	0000 00 0 AZ 9		0.00/40 ± 0.0009
3504.686890 0002	0000 00 0 A2" 9	65 E' 884E'E"	$0.0211 \pm 0.0035$
3506.757280 0002 02 2 E"	0000 00 0 A1' 10	0 a A1'E" 9 2 s E' E'	$-0.0184 \pm 0.0020$
3510.464750 0002 02 2 E'	0000 00 0 A2" 10	2 s E' E' 9 4 a E' E"	$-0.0541 \pm 0.0072$
3515 058830 0002	0000 00 0 22" 10	З с Е." 9 5 а Е." - I	-0 0153 + 0 0019
2527 760710 0002	0000 00 0 72 10		0.0240 + 0.0013
3527.7097IU UUU2 U2 2 E'	0000 00 0 A2" 11	ISE AZ IU JAAI AZ	$-0.0342 \pm 0.0037$
3532.505190 0002 02 2 E'	UUUU 00 0 A2" 10	4 s E' A2' 9 6 a A1'A2"	$-0.0178 \pm 0.0028$

#### Fonction d'interruption et fonctions de résonance

#### I- Fonction d'interruption *S*(*b*)

Dans ce travail, les ordres des harmoniques sphériques considérés pour les molécules active et perturbatrice  $(\ell_1, \ell_2)$  valent (1,1), (1,2) et (2,2). Les expressions analytiques des fonctions d'interruption sont données ci-dessous en fonction de l'interaction considérée [15]:

#### Interaction dipôle-dipôle

$${}^{1,1}\mathbf{S}_{2,i}^{\text{outer}} = \frac{4}{9} \left(\frac{\mu_1 \mu_2}{\hbar v_c^{'}}\right)^2 \frac{1}{r_c^4} \sum_{j_i \in J_2^{'}} C_{j_i K_i}^{(1)} C_{j_i K_i^{'}}^{(2)} \left[\frac{1 + \varepsilon_i \varepsilon_i^{'} (-1)^{1 + J_i^{'} - J_i}}{2}\right] [f_1(k) - i I f_1(k)]$$

Interaction dipôle-quadripôle

Interaction quadripôle-dipôle

$$\begin{split} \mathbf{2}^{1} \mathbf{S}_{2,\mathbf{l}}^{\text{outer}} &= \frac{16}{45 \left( \hbar v_{c}^{'} \right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{6}} \left( Q_{1} \mu_{2} \right)_{i}^{2} \sum_{j_{i} c_{i} j_{2}^{'}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{'} (-1)^{2 + j_{i}^{'} - J_{i}}}{2} \right] C_{j_{i} K_{i}^{'}}^{(2)} C_{j_{2} K_{2}^{'}}^{(1)} \left[ f_{2}(k) - i I f_{2}(k) \right] \\ &+ \frac{\pi^{2}}{1280 \left( \hbar v_{c}^{'} \right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{12}} \left[ 2(A_{1//} + 2A_{1\perp}) \mu_{2}^{2} + \left( 6Q_{1} \mu_{2} \alpha_{2} \gamma_{2} \right)_{i}^{2} + 3U(A_{1//} + 2A_{1\perp}) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{i}^{2} \\ &\times \sum_{j_{i} c_{i} J_{2}^{'}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{'} (-1)^{1 + J_{i}^{'} - J_{i}}}{2} \right] C_{j_{i} K_{i}^{'}}^{(2)} C_{j_{2} K_{2}^{'}}^{(1)} \left[ g_{5}(k) - i I g_{5}(k) \right] \\ &- \frac{7\pi}{240 \left( \hbar v_{c}^{'} \right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{9}} \left[ 2(A_{1//} + 2A_{1\perp}) \mu_{2}^{2} + \left( 6Q_{1} \mu_{2} \alpha_{2} \gamma_{2} \right)_{i}^{2} + 3U(A_{1//} + 2A_{1\perp}) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{i} \left( Q_{1} \mu_{2} \right)_{i} \\ &\times \sum_{j_{i} c_{i} J_{2}^{'}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{'} (-1)^{1 + J_{i}^{'} - J_{i}}}{2} \right] C_{j_{i} K_{i}^{'}}^{(2)} C_{j_{2} K_{2}^{'}}^{(1)} \left[ g_{5}(k) - i I g_{5}(k) \right] \end{split}$$

$$\begin{split} \mathbf{2}_{i1}^{2} \mathbf{S}_{2,i}^{\text{middle}} &= \frac{-32}{45 \left(\hbar v_{c}^{i}\right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{6}} \left( \mathcal{Q}_{i} \mu_{2} \right)_{i} \left( \mathcal{Q}_{i} \mu_{2} \right)_{f} D \sum_{\varepsilon, J_{2}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{i} (-1)^{2 + J_{i}^{i} - J_{i}}}{2} \right] \left( C_{J_{2}^{i} K_{2}^{i}}^{(1)} \right)^{2} f_{2}(k) \\ &- \frac{\pi^{2}}{640 \left(\hbar v_{c}^{i}\right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{12}} \left[ 2\mu_{1}^{2} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) + 6\alpha_{1} \gamma_{1} \mu_{2} \mathcal{Q}_{2} + 3U \alpha_{1} \gamma_{1} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{i} \\ &\times \left[ 2\mu_{1}^{2} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) + 6\alpha_{1} \gamma_{1} \mu_{2} \mathcal{Q}_{2} + 3U \alpha_{1} \gamma_{1} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{f} \\ &D \sum_{\varepsilon, J_{2}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{i} (-1)^{2 + J_{i}^{i} - J_{i}}}{2} \right] \left( C_{J_{2} K_{2}^{(1)}}^{(1)} \right)^{2} g_{5}(k) \\ &+ \frac{7\pi}{240 \left( \hbar v_{c}^{i} \right)^{2}} \frac{1}{r_{c}^{9}} \left[ 2\mu_{1}^{2} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) + 6\alpha_{1} \gamma_{1} \mu_{2} \mathcal{Q}_{2} + 3U \alpha_{1} \gamma_{1} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{i} \left( \mathcal{Q}_{1} \mu_{2} \right)_{f} \\ &+ \left[ 2\mu_{1}^{2} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) + 6\alpha_{1} \gamma_{1} \mu_{2} \mathcal{Q}_{2} + 3U \alpha_{1} \gamma_{1} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{f} \left( \mathcal{Q}_{1} \mu_{2} \right)_{f} \\ &+ \left[ 2\mu_{1}^{2} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) + 6\alpha_{1} \gamma_{1} \mu_{2} \mathcal{Q}_{2} + 3U \alpha_{1} \gamma_{1} \left( A_{2//} + 2A_{2\perp} \right) \alpha_{2} \gamma_{2} \right]_{f} \left( \mathcal{Q}_{1} \mu_{2} \right)_{f} \\ &\sum_{\varepsilon, J_{2}} \left[ \frac{1 + \varepsilon_{i} \varepsilon_{i}^{i} \left( -1 \right)^{1 + J_{i}^{i} - J_{i}}}{2} \right] \left( C_{J_{2} K_{2}^{(1)}}^{(1)} \right)^{2} f_{4}(k) \\ \mathbf{Termes D : } D = 2 \left( -1 \right)^{J_{i} + J_{f}} \left[ \left( 2J_{i} + 1 \right) \left( 2J_{f} + 1 \right) C_{J_{i}^{(2)}}^{(2)} \right]^{1/2} W \left( J_{i} J_{f} J_{i} J_{f} J_{i} J_{f} ; 12 \right) \end{split}$$

#### **II-** Fonctions de résonance

Les fonctions de résonance f(k) et g(k), utilisées pour le modèle de trajectoire parabolique, sont définies par les relations suivantes :

$$\begin{aligned} f_{1}(k) &= \frac{1}{4}k^{4} \Big[ K_{2}(k)^{2} + 4K_{1}(k)^{2} + 3K_{0}(k)^{2} \Big] \\ f_{2}(k) &= \frac{1}{64}k^{6} \Big[ K_{3}(k)^{2} + 6K_{2}(k)^{2} + 15K_{1}(k)^{2} + 10K_{0}(k)^{2} \Big] \\ f_{3}(k) &= \frac{1}{2304}k^{8} \Big[ K_{4}(k)^{2} + 8K_{3}(k)^{2} + 28K_{2}(k)^{2} + 56K_{1}(k)^{2} + 35K_{0}(k)^{2} \Big] \\ f_{4}(k) &= \frac{1}{840}k^{8}e^{-k} \begin{bmatrix} 2(27 + 27k^{2} + 14k^{3} + 5k^{4})K_{0}(k) + 3(45 + 45k + 33k^{2} + 18k^{3} + 5k^{4})K_{1}(k) + 6(15k + 15k^{2} + 6k^{3} + k^{4})K_{2}(k) + 105 + 105k + 45k^{2} + 10k^{3} + k^{4})K_{3}(k) \\ g_{2}(k) &= \frac{1}{5031}e^{-2k} \Big( 5031 + 10062k + 10296k^{2} + 7176k^{3} + 3876k^{4} + 1740k^{5} + 668k^{6} + 216k^{7} + 54k^{8} \Big) \\ g_{5}(k) &= \frac{1}{900}e^{-2k} \Big( 900 + 1800k + 1818k^{2} + 1236k^{3} + 627k^{4} + 246k^{5} + 74k^{6} + 16k^{7} + 2k^{8} \Big) \end{aligned}$$

## Paramètres a<sub>nk</sub> des fonctions de résonance - Trajectoire Exacte

Les paramètres  $a_{nk}$  correspondant aux fonctions de résonance de Starikov [21], utilisées dans le calcul des coefficients d'auto-élargissement de NH<sub>3</sub>, à l'aide du modèle de la trajectoire exacte, sont donnés dans le tableau ci-dessous.

Notation des		Interaction	Interaction quadrinôle-
paramètres de la	Interaction dipôle-dipôle	dipôle-quadripôle ou	quadripôle
fonction de résonance	Valeur des paramètres	quadrinôle-dinôle	Valeur des paramètres
Ionetion de resonance	pour calcul de	Valeur des naramètres	pour calcul de
		nour calcul de	pour careur de
	I		22 C
		<sup>12</sup> I ou <sup>21</sup> I	t
a <sub>11</sub>	1.0	1.0	1.0
a <sub>12</sub>	0.5895(157)	0.5095(79)	0.3518(111)
a <sub>13</sub>	0.0522(11)	0.1824(20)	0.2010(26)
a <sub>21</sub>	1.2553(119)	0.8013(36)	0.8031(62)
a <sub>22</sub>	-0.3845(161)	-0.1086(149)	-0.1247(185)
a <sub>23</sub>	0.1078(240)	0.0511(17)	0.0976(39)
a <sub>31</sub>	-0.3947(77)	0.4652(35)	0.5757(88)
a <sub>32</sub>	-0.7728(272)	-0.2666(183)	-0.2805(325)
a <sub>33</sub>	-0.0373(4)	0.0	-0.0199(50)
a <sub>41</sub>	1.0	1.0	1.0
a <sub>42</sub>	-0.4278(105)	-0.2570(124)	-0.4258(120)
a <sub>43</sub>	0.4919(32)	0.6409(44)	0.7130(40)
a <sub>51</sub>	0.7862(18)	0.7638(178)	0.5757(18)
a <sub>52</sub>	-0.1972(68)	-0.626(78)	-0.2655(69)
a <sub>53</sub>	0.0473(14)	0.1039(28)	0.0859(33)
a <sub>61</sub>	1.3514(39)	2.5477(31)	3.2976(66)
a <sub>62</sub>	-0.8930(122)	-0.8847(151)	-1.2961(191)
a <sub>63</sub>	0.0146(15)	0.0110(15)	-0.0022(11)

\* les valeurs entre parenthèses sont des incertitudes

#### Expressions des coefficients de Clebsch-Gordan et coefficients de Racah

Les coefficients de Clebsch-Gordan  $C_{J+1,K}^{(1)}$  et les coefficients de Racah  $W(J_i J_f J_i J_f; l_1)$  sont donnés dans la Réf. [24] pour une molécule de type toupie symétrique.

1- Expressions des coefficients de Clebsch-Gordan pour l = 1, 2;  $\Delta J = 0, \pm 1$ 

$$C_{J+1,K}^{(1)} = \frac{(J-K+1)(J+K+1)}{(2J+1)(J+1)}$$

$$C_{J,K}^{(1)} = \frac{K^2}{J(J+1)}$$

$$C_{J-1,K}^{(1)} = \frac{(J-K)(J+K)}{J(2J+1)}$$

$$C_{J+2,K}^{(2)} = \frac{3(J-K+2)(J-K+1)(J+K+2)(J+K+1)}{2(2J+1)(J+1)(2J+3)(J+2)}$$

$$C_{J+1,K}^{(2)} = \frac{3K^2(J-K+1)(J+K+1)}{J(2J+1)(J+1)(J+2)}$$

$$C_{J,K}^{(2)} = \frac{\left[3K^2 - J(J+1)\right]^2}{(2J-1)J(J+1)(2J+3)}$$

$$C_{J-1,K}^{(2)} = \frac{3K^2(J-K)(J+K)}{(J-1)J(2J+1)(J+1)}$$

#### 2- Expressions des coefficients de Racah

Les expressions des coefficients de Racah  $W(J_i J_f J_i J_f; l_1)$  qui interviennent dans les expressions de  $S_2(b)^{middle}$  sont données ci-dessous :

$$W(J, J+1, J, J+1; 11) = -\frac{\left[J(2J+3)(2J+1)(J+2)\right]^{1/2}}{(2J+3)(2J+1)(J+1)}$$
$$W(J, J, J, J; 11) = \frac{J(J+1)-1}{J(2J+1)(J+1)}$$

$$W(J, J-1, J, J-1; 11) = -\frac{\left[(2J+1)(2J-1)(J+1)(J-1)\right]^{1/2}}{(2J+1)(2J-1)J}$$