Recherche du neutrino stérile avec l'expérience Stereo : influence de la non-linéarité de la réponse du détecteur sur la sensibilité

# Thomas Salagnac

Laboratoire de Physique Subatomique et Cosmologie

July 2015







# 1 - Présentation de Stereo

# 2 - Mesure de la linéarité en charge

# 3 - Impact sur la sensibilité

## Anomalie $\nu$ à courte distance

- Expériences réacteurs, à courte distance (10-500 m)  $\Rightarrow$   $\sim$  7% déficit de  $\overline{\nu_e}$
- Expériences solaires Gallium, étalonnées avec des sources radioactives, SAGE & GALLEX  $\Rightarrow \sim 16\%$  déficit de  $\nu_e$

**Hypothèse :** disparition de  $\nu_e/\overline{\nu_e}$  vers un **neutrino stérile** 

$$P_{e \to e} = 1 - P_{e \to st} = 1 - \sin^2 \left( 2\theta_{st} \right) \sin^2 \left( 1, 27 \cdot \frac{\Delta m_{st}^2 [eV^2] \cdot L[m]}{E_{\bar{\nu_e}} [MeV]} \right)$$



Limites sur les paramètres d'oscillation :

 $|\Delta m_{st}^2| > 1.5 \text{ eV}^2$  (99% C.L)

 $\sin^2(2\theta_{st}) = 0.17 \pm 0.04 \ (1\sigma)$ 

Hypothèse sans oscillation défavorisée à  $3.6\sigma$ 

Réf. : Abazajian, K. N. et al. Light Sterile Neutrinos: A White Paper. (2012)

### Motivations de l'expérience Stereo

But de l'expérience Stereo : Vérification de l'existence d'une nouvelle oscillation de  $\nu$  à coute distance des réacteurs (~ 10 m)



**Méthode :** Observation de la déformation du spectre en énergie [1.8 - 10 MeV] en fonction de la distance au réacteur

 $\Rightarrow$  permet de s'affranchir de la norme du flux de  $\overline{\nu_e}$  qui est entachée de fortes incertitudes

## Principe de détection de Stereo

Inverse Beta Decay (IBD) :  $\overline{\nu_e} + p \longrightarrow e^+ + n$ 

**Volume cible :** Liquide Scintillant (LS) + Gadolinium (Gd)

#### Signal "Prompt" :

- Thermalisation de  $e^{+}$ 
  - $\rightarrow \text{scintillation}$
- Annihilation  $e^+ + e^- \rightarrow 2\gamma$  (511 keV)  $\rightarrow$  scintillation

#### Signal "Retardé" ( $\tau \sim qqs \ \mu s$ ) :

- $\bullet\,$  Thermalisation du n
- $\bullet\,$  Capture du n par un noyau de Gd
  - $\rightarrow$  émission de  $\gamma$
  - $\rightarrow$  scintillation

Photons de scintillation = UV/visible  $\rightarrow N_{photons} = f(E_{déposée})$ 

**Coüncidence temporelle**  $\Rightarrow$  Signature du  $\overline{\nu_e}$  : Séparation du bruit de fond



### Le détecteur Stereo

**Volume cible (LS + Gd) :** 6 cellules identiques pour mesurer la déformation du spectre en énergie en fonction de la distance **Gamma-catcher (LS) :** couronne entourant le volume cible pour récupérer les  $\gamma$  qui s'échappent



- $\bullet~24 \rightarrow 6 \, \times \, 4$  PMTs par cellules
- 24 PMTs pour le Gamma-Catcher

• 20 PMTs pour le Veto- $\mu$ 

# Électronique de Stereo



Caractéristiques :

- Échantillonnage à 250 MHz (4 ns)
- Acquisition jusqu'à 1 kHz sans temps mort
- 2 niveaux de trigger :
  - 1 par carte FE (sur 8 voies)
  - 2 carte trigger : sur l'ensemble des 68 voies

Réf. : Bourrion et al. Trigger and readout electronics for the STEREO experiment. arXiv:1510.08238 (2015)

#### Détection des photons de scintillation



**Charge** :  $Q = \sum_{i} S_i$  en somme de codes ADC

De la charge à l'énergie :  $\sum_{PMT} Q \Rightarrow N_{PE} \Rightarrow N_{photons} \Rightarrow E_{déposée}$ 

**Dynamique :** de 1 PE à 1500 PEs  $\leftarrow$  Positon  $e^+$  à 10 MeV en face d'un PMT

## Mesure de la linéarité avec des LEDs

- Charge attendue pour  $N_{PE}$ photoélectrons :  $Q_{att} = N_{PE}.Q_{PE}$
- Charge mesurée :  $Q_{mes} = Q_{att}.(1 + \epsilon)$ avec  $\epsilon$  = déviation de la linéarité attendue
- Utilisation des combinaisons de 3 LEDs (ON/OFF)
- Évaluation des  $Q_{att}$  des patterns à plusieurs LEDs à partir des  $Q_{mes}$  des patterns de référence



Exemple avec les patterns à 2 LEDs :  $Q_{att}(P_{ij}) = Q_{mes}(P_i) + Q_{mes}(P_j)$ 



Problème : Références affectées par une non-linéarité

Solution : Méthode itérative

## Méthode itérative

Hypothèse : pas de déviation à faibles charges

#### Étapes :

- 1 Calculer les charges attendues comme avant
- 2 Ajuster les  $Q_{att}$  :  $Q_{att} = \frac{Q_{mes}}{1 + \varepsilon}$
- 3 Corriger les références avec l'ajustement
- 4 Re-calculer des charges attendues
- 5 Répéter à partir de l'étape 2 jusqu'à convergence

#### Modèle d'ajustement :

$$\begin{split} \varepsilon &= (\alpha.Q_{mes} + \beta.Q_{mes}^2 + \gamma.Q_{mes}^3 + \delta.Q_{mes}^4).e^{-Q_{cut}/Q_{mes}^2} \\ \text{où } \alpha, \ \beta, \ \gamma, \ \delta \ \text{et} \ Q_{cut} \ : \ \text{paramètres libres} \end{split}$$



#### Résultats

1<sup>ère</sup> Itération : (pas de correction)

10<sup>ème</sup> Itération :



 $\Rightarrow$  Cohérence entre les mesures

 $\Rightarrow$  Non-linéarité jusqu'à 3% dans notre dynamique

Possibilité de corriger la linéarité ! avec non-linéarité "résiduelle" < 1%

## Évaluation de la sensibilité

**Sensibilité** : Capacité de faire la différence entre les spectres en énergie  $O_{l,i}$  dans le cas d'une oscillation et les spectre  $N_{l,i}$  dans le cas sans oscillation

$$\chi^2_{spectre} = \sum_{l}^{nCells} \sum_{i}^{nEbins} \left( \frac{O_{l,i} \left( \Delta m_{st}^2, \sin^2(2\theta_{st}) \right) - N_{l,i}}{\sigma_{l,i}} \right)^2$$

Notation :  $i = i^{ime}$  bin en énergie et  $l = l^{ime}$  cellule

Spectres  $O_{l,i}$  et  $N_{l,i}$  simulés en prenant en compte :

- Les géométries du détecteur et du réacteur
- Le nombre de neutrinos attendus : 400  $\nu$ .j $^{-1}$  pendant  $\sim$  300 jours

• Un rapport signal sur bruit : 
$${S\over B}\simeq 1,5$$

Réf : Huber et al Reactor neutrino experiments compared to superbeams. Nucl.Phys. B665, 487-519 (2003)

#### Prise en compte des incertitudes

**Incertitudes :** paramètres libres  $\vec{\alpha}$  mais contraints lors de la minimisation

$$\Rightarrow N_{l,i} = \left(1 + \alpha^{norm(cor)} + \alpha_l^{norm(uncor)} + \alpha^{WM} \cdot (E_i - 1) + \alpha_i^{spec}\right) \cdot T_{l,i} + \Delta T_{l,i}^{\alpha^{calib}}$$

avec  $T_{l,i}$  les spectres sans oscillation et sans incertitude

$$\begin{split} \chi^2 &= \chi^2_{spectre} + \left(\frac{\alpha^{WM}}{\sigma^{WM}}\right)^2 + \left(\frac{\alpha^{norm(cor)}}{\sigma^{norm(cor)}}\right)^2 \\ &+ \sum_l^{nCells} \left(\frac{\alpha_l^{norm(uncor)}}{\sigma^{norm(uncor)}}\right)^2 + \sum_l^{nCells} \left(\frac{\alpha_l^{calib}}{\sigma^{calib}}\right)^2 + \sum_i^{nEbins} \left(\frac{\alpha_i^{spec}}{\sigma_i^{spec}}\right)^2 \end{split}$$

Paramètre $\alpha$	Description	Écart-type $\sigma$
$\alpha^{WM}$	incertitude due au magnétisme faible	$\sigma^{WM}=0,65\%$
$\alpha^{norm(cor)}$	erreur corrélée sur la norme	$\sigma^{norm(cor)}=3,7\%$
$\alpha_l^{norm(uncor)}$	erreurs non corrélées sur la norme par cellule	$\sigma^{norm(uncor)} = 1,7\%$
$\alpha_l^{calib}$	erreurs sur l'étalonnage en énergie par cellule	$\sigma^{calib}=2\%$
$\alpha_i^{spec}$	erreurs sur le spectre par bin en énergie	$\sigma_i^{spec} = 0,7\% - 4\%$

#### Contours de sensibilité



### Implémentation d'une non-linéarité

Hypothèse d'une non-linéarité 
$$\beta^{nl} = \frac{Q_{mes} - Q_{att}}{Q_{att}} < 1\%$$

- Modèle de non-linéarité :  $\beta^{nl}(E_{att}) = \alpha^a . E_{att}^2 + \alpha^b . E_{att} + \alpha^c$ Trois termes de nuisance :  $\alpha^a$ ,  $\alpha^b$  et  $\alpha^c$
- Sans non-linéarité :  $E_{mes} = (1 + \alpha^{calib}) \cdot E_{att}$  $\Rightarrow$  Avec non-linéarité :  $E_{mes} = (1 + \alpha^{calib}) (1 + \beta^{nl}) \cdot E_{att} = (1 + \varepsilon) \cdot E_{att}$
- Terme principal : variation du nombre d'événements

$$\Delta T_{l,i}^{\varepsilon} = \frac{\varepsilon(E_i^-).E_i^-.(T_{l,i-1} + T_{l,i}) - \varepsilon(E_i^+).E_i^+.(T_{l,i+1} + T_{l,i})}{2(E_i^+ - E_i^-)}$$

• Termes de contraintes : contraintes sur  $\beta^{nl}$ 

$$\chi^2 = \ldots + \left(\frac{\beta^{nl}(2 \text{ MeV})}{\sigma^{nl}}\right)^2 + \left(\frac{\beta^{nl}(5 \text{ MeV})}{\sigma^{nl}}\right)^2 + \left(\frac{\beta^{nl}(7 \text{ MeV})}{\sigma^{nl}}\right)^2$$

#### Effet d'une non-linéarité de 1%



 $\bullet$  Faible diminution mais seulement à faible  $\Delta m^2$  : incertitude de 1% sur la linéarité acceptable

### Comparaison avec des non-linéarités de 0,5% et 2%



- Faible gain pour 0,5% de NL
  ⇒ peu d'intérêt à gagner un facteur
  2 sur la precision de la linéarité
- Diminution seulement à faible  $\Delta m^2$  pour 2% de NL
  - $\Rightarrow$  Marge disponible sur
  - l'incertitude

#### Conclusion

• Mise en place d'une méthode pour mesurer la linéarité en charge de l'électronique

 $\Rightarrow$  Non-linéarité résiduelle < 1%

• Étude préliminaire de l'impact sur la sensibilité du détecteur

#### ⇒ Peu d'influence sur la sensibilité

- Status de l'électronique :
  - ► Design √
  - ▶ Fabrication  $\checkmark$
  - $\blacktriangleright$  Validation  $\checkmark$

#### ⇒ Électronique prête pour l'expérience Stereo

- Planning :
  - Avril 2016 : Montage de détecteur
  - Juin 2016 : Début de la prise de données
  - Début 2017 : 1<sup>er</sup> résultats