Caractérisations et fiabilité de mémoires magnétiques à accès aléatoires (MRAM)

Encadrement : E. Vincent (STMicroelectronics) D. Roy (STMicroelectronics) C. Chappert (IEF-CNRS)





#### Enregistrement électronique classique :

# 



 $\rightarrow$  Charge des e<sup>-</sup>

Miniaturisation  $\rightarrow$  fuites





























#### Lire un bit :





#### <u>1 cellule MRAM</u> =

1 transistor

+

1 jonction tunnel magnétique









#### Motivations de l'étude :

4 Mbit standalone memory Elu "Produit de l'année" [Electronics Products Magazine, Jan. 2007]



→ Comprendre, évaluer et prédire la **fiabilité de la partie "magnétique"** de la mémoire MRAM.

 $\rightarrow$  Proposer éventuellement une méthode de caractérisation en fin de ligne.





# Plan de l'exposé

- 1. Approche globale de la fiabilité des MRAM
- Cas particulier : la stabilité thermique des MRAM 'toggle'
- 3. Cas particulier : la stabilité thermique d'un nouveau concept de MRAM
- 4. Conclusions et perspectives





# Approche globale de la fiabilité des MRAM

#### <u>3 types de problèmes de fiabilité :</u>

- les problèmes liés à la structure
- les problèmes "magnétiques"
- les problèmes d'intégration

#### 2 niveaux d'études :

- 1 JTM isolée
- une matrice de JTM



D' après une présentation de R. Fournel à Spintronex (Paris, Avril 2005)





## Problèmes structuraux d'une jonction tunnel magnétique isolée



#### Jonction Tunnel Magnétique :

- Système complexe multicouches
- Propriétés d'interfaces
- Barrière Tunnel extrêmement fine







D' après une présentation de R. Fournel à Spintronex (Paris, Avril 2005)

Matrice de Jonctions Tunnels Magnétiques : Assemblée de structures complexes



23 avril 2008



 $\rightarrow$  Impact sur la lecture

4/18







 $\rightarrow$  Impact sur la lecture



#### <u>Dispersion de la</u> <u>résistance</u>

D' après une présentation de R. Fournel à Spintronex (Paris, Avril 2005)





D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)





→ Impact sur la non volatilité







→ Impact sur la non volatilité



<u>Matrice de Jonctions Tunnels Magnétiques :</u> Dispersion de la forme, du volume, de la résistance et de l'anisotropie → dispersion de l'énergie de barrière









→ Impact sur l'écriture



D' après une présentation de R. Fournel à Spintronex (Paris, Avril 2005)

<u>Dispersion des champs d'écriture</u> en fonction d'une variation de l'anisotropie







→ Impact sur l'écriture





0.8

1.0

19

0.6

0.2

0.0

9/18



→ Impact sur l'écriture



#### Couplage dipolaire :

Pire cas :  $\Delta H_x = 0.15 H_k$ ,  $\Delta H_y = 0.05 H_k$ s'opposant au champ de retournement

Sous la courbe rouge : le champ est insuffisant pour retourner la cellule <u>Au-delà de la ligne  $L_1$ </u>: les cellules semi adressées se retournent avec  $\Delta$ Hy <u>Au dessus de la ligne  $L_2$ </u>: les cellules semi adressées se retournent avec  $\Delta$ Hx













#### Solutions adoptées :

- » « cladding » des bit lines et word lines.
- → meilleure localisation des champs d'écriture

- > architecture « Toggle » : structure compensée M = 0
- → pas de couplage dipolaire
  → insensibilité aux champs
  magnétiques extérieurs parasites





D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)





71

## Problèmes d'intégration d'une matrice de JTM



AF pinning lay

Write Li



D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)





 $\pi_{I}$ 

#### Problèmes d'intégration d'une matrice de JTM









D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)



23 avril 2008



71

#### Problèmes d'intégration d'une matrice de JTM







D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)



23 avril 2008







D' après une présentation de J. Slaughter au Cornell NanoTechnology symposium (Mai 2004)



23 avril 2008









# Plan de l'exposé

- 1. Approche globale de la fiabilité des MRAM
- 2. Cas particulier : la stabilité thermique des MRAM 'toggle'
- 3. Cas particulier : la stabilité thermique d'un nouveau concept de MRAM
- 4. Conclusions et perspectives





## Cas particulier : la stabilité thermique de la MRAM « Toggle »



Structure complexe

 $\rightarrow$  Nécessite une nouvelle étude

Evaluation de la stabilité thermique d'une cellule MRAM toggle :

- développement d'un premier modèle théorique pour évaluer l'énergie de barrière
- caractérisations expérimentales pour déterminer les paramètres des échantillons et mesurer les probabilités de retournement





Calcul de l'énergie totale de la couche libre composée de 2 couches magnétiques couplées antiferromagnétiquement. D'après Worledge *APL vol 84, 4559 (mai 2004) et 2847 (avril 2004)* 



<u>On suppose :</u>

- les 2 couches identiques
- les distributions d'aimantation uniformes
- les aimantations restent dans le plan des couches





3/37

**Energie Zeeman :** énergie d'interaction entre le champ magnétique extérieur et la distribution d'aimantation dans l'échantillon.

$$\boldsymbol{E}_{Z} = -\iiint_{V} dV \mu_{0} \vec{\boldsymbol{M}} \cdot \vec{\boldsymbol{H}}_{ext} = -St_{1} \mu_{0} \vec{\boldsymbol{M}}_{1} \cdot \vec{\boldsymbol{H}}_{ext} - St_{2} \mu_{0} \vec{\boldsymbol{M}}_{2} \cdot \vec{\boldsymbol{H}}_{ext}$$







4/37

**Energie d'interaction d'échange :** énergie créée lorsqu'on brise le couplage d'échange interfacial entre les 2 couches magnétiques.

$$\boldsymbol{E}_{J} = -\iint_{S} dS J \vec{\boldsymbol{m}}_{1} \cdot \vec{\boldsymbol{m}}_{2} = -S J \vec{\boldsymbol{m}}_{1} \cdot \vec{\boldsymbol{m}}_{2}$$







**Energie d'anisotropie :** énergie d'interaction entre le moment magnétique local et la symétrie de l'environnement atomique dans le matériau magnétique.







**Energie dipolaire :** énergie d'interaction entre le champ dipolaire (ou démagnétisant) et la distribution d'aimantation.

$$\boldsymbol{E}_{D} = -\iiint_{V} \boldsymbol{d} \boldsymbol{V} \frac{1}{2} \boldsymbol{\mu}_{0} \boldsymbol{\vec{H}}_{D} . \boldsymbol{\vec{M}} \quad \text{avec} \quad \boldsymbol{\vec{H}}_{D} = \boldsymbol{\vec{M}} \cdot \boldsymbol{\vec{N}}$$

On considère :

· Les 2 couches magnétiques comme des ellipsoïdes

. Le champ dipolaire créé par la couche 1 sur la couche 2 est égal à  $\rm H_{demag1}$  et inversement.



On obtient alors :

$$\boldsymbol{E}_{\boldsymbol{D}} = -\boldsymbol{S} \, \frac{\boldsymbol{t}_{1}\boldsymbol{\mu}_{0}}{2} \left( \boldsymbol{\vec{M}}_{1} \cdot \boldsymbol{\vec{N}} \cdot \boldsymbol{\vec{M}}_{1} + \boldsymbol{\vec{M}}_{1} \cdot \boldsymbol{\vec{N}} \cdot \boldsymbol{\vec{M}}_{2} \right) - \boldsymbol{S} \, \frac{\boldsymbol{t}_{2}\boldsymbol{\mu}_{0}}{2} \left( \boldsymbol{\vec{M}}_{2} \cdot \boldsymbol{\vec{N}} \cdot \boldsymbol{\vec{M}}_{2} + \boldsymbol{\vec{M}}_{2} \cdot \boldsymbol{\vec{N}} \cdot \boldsymbol{\vec{M}}_{1} \right)$$





$$\begin{bmatrix} t_{1} \cdot \begin{pmatrix} -2H_{x} \cos \theta_{1} - 2H_{y} \sin \theta_{1} + H_{k} \sin^{2} \theta_{1} + M_{s} N_{x1} \cos^{2} \theta_{1} + M_{s} N_{y1} \sin^{2} \theta_{1} \\ + M_{s} N_{x2} \cos \theta_{1} \cos \theta_{2} + M_{s} N_{y2} \sin \theta_{1} \sin \theta_{2} \end{pmatrix} + \\ E_{tot}(\theta_{1}, \theta_{2}) = \frac{\mu_{0}M_{s}}{2} \frac{ab\pi}{4} \cdot \begin{pmatrix} t_{1} \cdot \begin{pmatrix} -2H_{x} \cos \theta_{2} - 2H_{y} \sin \theta_{2} + M_{s} N_{y2} \sin \theta_{1} \sin \theta_{2} \\ + M_{s} N_{x1} \cos \theta_{2} - 2H_{y} \sin \theta_{2} + H_{k} \sin^{2} \theta_{2} + M_{s} N_{x2} \cos^{2} \theta_{2} + M_{s} N_{y2} \sin^{2} \theta_{2} \\ + M_{s} N_{x1} \cos \theta_{1} \cos \theta_{2} + M_{s} N_{y1} \sin \theta_{1} \sin \theta_{2} \end{pmatrix} + \\ \begin{pmatrix} \frac{-2J}{\mu_{0}}(\cos \theta_{1} \cos \theta_{2} + \sin \theta_{1} \sin \theta_{2}) \\ \mu_{0} M_{s} \end{pmatrix}$$






### Modèle théorique pour évaluer l'énergie de barrière

<u>Calcul numérique pour évaluer l'énergie de barrière à partir de l'énergie totale :</u> Validation du calcul : cas particulier  $t_1=t_2$  et  $H=H_x$ Une solution analytique existe.

Comparaison des résultats :

$$\begin{cases} E_{b1} = \mu_0 M_s \frac{\pi a b t}{4} \left( H_k - \frac{H_x^2}{H_{xsat}} \right) \text{ pour } 0 < H_x < H_r \\ E_{b2} = \mu_0 M_s \frac{\pi a b t}{4} \left( \frac{H_x^2}{H_{xsat}} - H_k \right) \text{ pour } H_{sf} < H_x < \frac{H_{xsat} + H_k}{2} \\ E_{b3} = \mu_0 M_s \frac{\pi a b t}{4} \left( \frac{(H_x - H_{xsat})^2}{H_{xsat}} \right) \text{ pour } \frac{H_{xsat} + H_k}{2} < H_x < H_{xsat} \end{cases}$$







### Modèle théorique pour évaluer l'énergie de barrière

<u>Calcul numérique pour évaluer l'énergie de barrière à partir de l'énergie totale :</u> Résultats dans un cas plus réaliste







10/37







11/37













13/37

Mesures de la fenêtre d'adressage en appliquant un champ magnétique extérieur :



<u>Pb</u>: étalonner les lignes d'adressage





14/37

Mesures de la fenêtre d'adressage en faisant circuler un <u>courant</u> dans les bit/word lines :







Mesure d'un cycle d'hystérésis suivant l'axe facile :









Mesure d'un cycle d'hystérésis suivant l'axe facile :









Mesure d'un cycle d'hystérésis suivant l'axe facile :



























21/37

Mesure d'un cycle d'hystérésis suivant différentes directions :







Astroïde magnétique d'une cellule :



**Trop complexe et trop bruyant** pour extraire précisément des paramètres magnétiques...



23 avril 2008



22/37

#### Cycle d'hystérésis suivant l'axe facile :











23 avril 2008



24/37

5900

5850

Rdut

5900

5850

(e)

(d)

#### Retournement d'une cellule :

5800 5800  $\theta$  : angle entre les 2 aimantations de 5750 -5750 chaque côté de la barrière tunnel. 5700 5700 Rdut (Ohms) 5650 -5650 (c) 5600 5600 5550 5550  $\cos(\theta) = \frac{2 \cdot R(\theta) - (R_{ini} + R_{max})}{R_{ini} - R_{max}}$ 5500 -5500 5450 5450 5400 -5400 (b) 5350 5350 (a) 5300 -5300 0.002 0.004 0.006 0.008 0.000 0.010 time (sec)  $\theta = 0^{\circ}$  $\theta = 160^{\circ}$  $\theta = 180^{\circ}$  $\theta = 35^{\circ}$  $\theta = 87^{\circ}$ (a) (b) (d) (c) (e)





5900

5850

Rdut

5900

5850

(e)

(d)

#### Retournement d'une cellule :

5800 5800  $\theta$  : angle entre les 2 aimantations de 5750 -5750 chaque côté de la barrière tunnel. 5700 5700 Rdut (Ohms) 5650 -5650 (c) 5600 5600 5550 5550  $\cos(\theta) = \frac{2 \cdot R(\theta) - (R_{ini} + R_{max})}{R_{ini} - R_{max}}$ 5500 -5500 5450 5450 5400 -5400 (b) 5350 5350 (a) 5300 -5300 0.002 0.004 0.006 0.008 0.000 0.010 time (sec)  $\theta = 0^{\circ}$  $\theta = 87^{\circ}$  $\theta = 160^{\circ}$  $\theta = 180^{\circ}$  $\theta = 35^{\circ}$  $H_1$ H<sub>bias</sub> (a) (d) (b) (c) (e)





5900

5850

Rdut

5900

5850

(e)

(d)

#### Retournement d'une cellule :

5800 5800  $\theta$  : angle entre les 2 aimantations de 5750 -5750 chaque côté de la barrière tunnel. 5700 5700 Rdut (Ohms) 5650 -5650 (c)5600 5600 5550 5550  $\cos(\theta) = \frac{2 \cdot R(\theta) - (R_{ini} + R_{max})}{R_{ini} - R_{max}}$ 5500 -5500 5450 5450 5400 -5400 (b) 5350 5350 (a) 5300 -5300 0.002 0.004 0.006 0.008 0.000 0.010 time (sec)  $\theta = 0^{\circ}$  $\theta = 87^{\circ}$  $\theta = 160^{\circ}$  $\theta = 180^{\circ}$  $\theta = 35^{\circ}$  $H_1$ H<sub>bias</sub> <u>H</u><sub>2</sub>▶ (a) (b) (c) (d) (e)





5900

5850

Rdut

5900

5850

(e)

(d)

#### Retournement d'une cellule :

5800 5800  $\theta$  : angle entre les 2 aimantations de 5750 -5750 chaque côté de la barrière tunnel. 5700 5700 Rdut (Ohms) 5650 -5650 (c) 5600 5600 5550 5550  $\cos(\theta) = \frac{2 \cdot R(\theta) - (R_{ini} + R_{max})}{R_{ini} - R_{max}}$ 5500 -5500 5450 5450 5400 -5400 (b) 5350 5350 (a) 5300 -5300 0.002 0.004 0.006 0.008 0.000 0.010 time (sec)  $\theta = 0^{\circ}$  $\theta = 160^{\circ}$  $\theta = 180^{\circ}$  $\theta = 35^{\circ}$  $\theta = 87^{\circ}$  $H_{2}$ (a) (b) (d) (c) (e)





5900

5850

Rdut

5900

5850

(e) 🔿

(d)

#### Retournement d'une cellule :

5800 5800  $\theta$  : angle entre les 2 aimantations de 5750 -5750 chaque côté de la barrière tunnel. 5700 5700 Rdut (Ohms) 5650 -5650 (c) 5600 5600 5550 5550  $\cos(\theta) = \frac{2 \cdot R(\theta) - (R_{ini} + R_{max})}{R_{ini} - R_{max}}$ 5500 -5500 5450 5450 5400 -5400 (b) 5350 5350 (a) 5300 -5300 0.002 0.004 0.006 0.008 0.000 0.010 time (sec)  $\theta = 0^{\circ}$  $\theta = 87^{\circ}$  $\theta = 160^{\circ}$  $\theta = 180^{\circ}$  $\theta = 35^{\circ}$ (a) (b) (d) (c) (e)





30/37

#### Mesures de probabilité de retournement :







31/37







32/37







33/37

<u>Retournement d'une cellule :</u> Résistance moyenne pendant une série de séquences de retournement

I <sub>1</sub> = 16mA	$I_2$ variable
$t_1 = 1ms$	$t_2 = 1ms$
T = 300K	







34/37

Retournement d'une cellule : Probabilité de retournement s 5000 essais pour différentesvaleurs de  $I_2$ .

On évalue p tel que :

$$p = \frac{R - R_{ini}}{R_{\max} - R_{ini}}$$









Très bonne prédiction du comportement de retournement de la cellule MRAM. Bon accord qualitatif pour l'énergie de barrière mais pas encore suffisamment quantitatif.







On suppose un état initial bien défini :

Problème :

Il existe 2 valeurs de résistance finale : certainement dues à la présence de conformations de la distribution d'aimantations dans l'échantillon.





36/37



### Plan de l'exposé

- 1. Approche globale de la fiabilité des MRAM
- Cas particulier : la stabilité thermique des MRAM 'toggle'
- 3. Cas particulier : la stabilité thermique d'un nouveau concept de MRAM
- 4. Conclusions et perspectives









23 avril 2008



1/11

97)



2/11

n)











### Principe du nouveau type de MRAM

Utilisation du déplacement de parois de domaines magnétiques à l'aide d'un courant et d'un faible champ magnétique pour un nouveau type de MRAM.






#### Principe du nouveau type de MRAM

Point d'ancrage de la paroi + état initial reproductible :

Il existe plusieurs solutions, nous avons choisi la suivante :









7/11

#### Principe du nouveau type de MRAM





#### Calcul de la stabilité thermique d'un nouveau type de MRAM

9/11

#### Méthode d'approximation :



$$E_{b2} = E_3 - E_2 = E_{w3} + E_1 - E_2$$

Calculs d'après McMichael et Donahue, IEEE, 33, 4167 (1997)





#### Calcul de la stabilité thermique d'un nouveau type de MRAM

10/11

Résultats :

F (nm)	
130	19.74 eV
90	13.88 eV
65	10.79 eV
45	7.10 eV



Pour **T=125°C**,  $k_B T = 0.0345 \text{ eV}$ , soit **206**  $k_B T \le E_b \le 572 k_B T$ , équivalent à 4,05.10<sup>+78</sup>  $\le \exp(E_b / k_B T) \le 2,61.10^{+248}$  !!





### Calcul de la stabilité thermique d'un nouveau type de MRAM

11/11

Résultats :

F (nm)		
130	19.74 eV	17.26 eV
90	13.88 eV	12.22 eV
65	10.79 eV	9.13 eV
45	7.10 eV	6.26 eV



Pour **T=125°C**,  $k_B T = 0.0345 \text{ eV}$ , soit **181**  $k_B T \le E_b \le 500 k_B T$ , équivalent à 4,05.10<sup>+78</sup>  $\le \exp(E_b / k_B T) \le 2,61.10^{+248}$  !!





# Plan de l'exposé

- 1. Approche globale de la fiabilité des MRAM
- Cas particulier : la stabilité thermique des MRAM 'toggle'
- 3. Cas particulier : la stabilité thermique d'un nouveau concept de MRAM
- 4. Conclusions et perspectives





## Conclusions

- Etude générale des problèmes de fiabilité susceptibles d'intervenir dans les circuits MRAM
- Conception et réalisation d'un banc de test expérimental pour caractériser les propriétés électriques et magnétiques des cellules MRAM
- Réalisation d'un premier modèle théorique pour évaluer la stabilité thermique d'une MRAM toggle
- Caractérisations expérimentales des propriétés électriques et magnétiques ainsi que de la stabilité thermique des échantillons toggle de l'Alliance Crolles 2
- Etude de la stabilité thermique d'un successeur potentiel pour la technologie MRAM





## Perspectives

- Le premier modèle théorique permet une meilleure compréhension du système et prédit précisément le comportement hystérétique des cellules MRAM toggle.
- De manière à obtenir un accord plus quantitatif pour l'énergie de barrière, il faudrait mener à bien une analyse à l'aide de simulations micromagnétiques.









• Il reste de nombreux effets à étudier plus en détail sur la fiabilité des MRAM : les effets du vieillissement sur la diffusion aux interfaces, les effets sur la dispersion des propriétés...Ces études doivent évoluer avec l'avancement des nouveaux développements de la technologie MRAM.









4. Conclusions et perspectives





## Merci à toutes et à tous pour votre attention



