

DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRIE



SURFING THE WAVE OF **INNOVATION**









Detecting radiations from the Universe.

Présentation finale WAVE | Ambroise Peugeot

ETUDE TECHNIQUE



www.cea.fr

DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI







Contexte du projet

I. Conception d'un aimant vectoriel

II. Etude(s) technique(s)

III. Aboutissements et perspectives





| PAGE 3

WAVE: UN AIMANT VECTORIEL 3D SUPRACONDUCTEUR

- Créer un champ B orientable dans toutes les directions de l'espace
- Variable entre 0 et 1 Tesla
- Compatible avec la diffusion neutronique:
 - Bonne homogénéité sur un échantillon macroscopique (10⁻⁴ dans une sphère de 1 cm de diamètre)
 - Grande *ouverture angulaire*





Etude de films antiferromagnétiques pour la spintronique

Propriétés nano-magnétiques

Etude par diffraction X ou neutrons



Maille magnétique incommensurable avec la maille cristalline









Applications industrielles :







CONTEXTE DU PROJET





DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI

Les neuf implantations possibles de WAVE au LLB



Hall des guides

Wide Aperture VEctor magnet | Jeudi 12 Mars 2015 | PAGE 7

Hall réacteur





Pas de solution satisfaisante aujourd'hui pour l'étude systématique des propriétés magnétiques:



CCO Les neuf implantations possibles de WAVE au LLB





DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI

CONTEXTE DU PROJET





DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI





« QUEL DESIGN MAGNÉTIQUE POUR REMPLIR TOUTES CES CONDITIONS? »

| PAGE 11





La « couronne magnétique » : un concept made in Guy Aubert

Faire boucler les champs de fuite de plusieurs bobines
Utiliser des symétries judicieuses pour l'homogénéité



Champ vertical aussi possible !



Disposition des bobines en couronne

- Libère un puits central pour les échantillons
- Ouverture équatoriale importante
- Mais combien de bobines utiliser ?
- Quelle répartition des courants ?

On choisit (de façon plus moins heuristique) une répartition en cos(φ)



Les harmoniques sphériques à la rescousse

 Y_n^m n = (0,1,2,...) m = (0,1,...,n)

- Famille de fonctions dont le Laplacien est à support dans R^{n*} $\Delta = 0$ presque partout
- Forment une base sur laquelle on peut décomposer le champ magnétique et son potentiel scalaire (hors des sources)

 $\mathsf{B}(r,\theta,\varphi) = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=1}^{n} (B_{n}^{m} * r^{n}) * Y_{n}^{m}(\theta,\varphi)$

 $\mathsf{V}(r,\theta,\varphi) = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=1}^{n} (V_n^m * r^n) * Y_n^m(\theta,\varphi)$

 $B_n^m = \frac{1}{2} \left(V_{n+1}^{m-1} - (n+m+1)(n+m+2) * V_{n+1}^{m+1} \right)$









Les harmoniques sphériques à la rescousse

 Y_n^m n = (0,1,2,...) m = (0,1,...,n)

- Premiers termes non-nuls en r²
- Proportionnels entre eux:

 $B_2^0 \propto B_2^2 \propto V_3^1$

➔ On peut les annuler en même temps en jouant sur la géométrie des bobines.

→ Premiers termes non-nuls en r⁴

→Homogénéité atteint 4 ppm

Avec les contraintes de ST2 (diamètre extérieur, intérieur...) on dimensionne les bobines : a1 a2 b1 b2 j0 0.058018394 0.082 0.0825 0.217734457 250e6





La configuration hybride

- Si on abandonne la création de B_z par les bobines de la couronne on peut diviser par deux le nombre d'alimentations nécessaires : 4 alimentions à +/- 200 A
- On emploie des bobines de Helmholtz avec une paire de bobines de blindage actif :



```
DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI
```

CONCEPTION D'UN AIMANT VECTORIEL







CONCEPTION D'UN AIMANT VECTORIEL

Ф



Idées à retenir :

Courants en cos(q) comme dans un dipôle d'accélérateur

$$I_i = I_0 * \cos\left(\phi_0 - \frac{2i\pi}{N}\right)$$

Boucles de champ



DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI





| PAGE 20

« QUELLES SOLUTIONS POUR AVOIR UNE TELLE DISPOSITION DE BOBINES SUPRACONDUCTRICES? »

ETUDE DE FAISABILITÉ



Simulations magnétiques



- Construction d'un modèle sous Cast3M à partir de codes de François Nunio (SIS) pour Iseult
- Suite de procédures interactives pour :
 - construire facilement un maillage paramétrique
 - évaluer le champ de fuite,
 l'homogénéité, le champ-pic
 - calculer en tout point les efforts magnétiques
- 1300 lignes de code : 500 originales + 800 « empruntées »





Simulations magnétiques



- Pourquoi l'interactivité ?
 - Dimensions pas encore fixées de façon sûre à ce stade là
 - Très nombreux cas d'aimantation différents
 → difficile à visualiser

$$I_i = \pm I_0 * \sin(\theta) * \cos\left(\phi - \frac{2i\pi}{N}\right)$$





Simulations magnétiques



Comparaisons avec FEMM et Radia (package de Mathematica) pour vérifications

SCW



échantillon



Conception *mécanique*



- Boîte à bobines en trois parties, *cf maquette*
- Aluminium avec de bonnes propriétés mécaniques
- Tirants précontraints pour reprendre les efforts verticaux
- Bobines collées et coincées dans leurs logements par le rétreint différentiel pour reprendre les efforts horizontaux



Simulations de cas mécaniques



- On teste différents cas d'aimantation avec les efforts magnétiques calculés sous Ansys
- Déformations ≤ 0,4 mm
- Contraintes ≤ 50 MPa



La protection électrique (avec Christophe Berriaud)

- On a choisi le même conducteur que pour Lotus
 - → Oxford Instruments, NbTi Rectangle Enamel 1*0,6 mm² non isolé
- Avec le design initial : ça ne passe pas !





Densité de courant 300 A*mm⁻² et champ-pic 6,4 Tesla

- → redimensionnement via Aubert:
 - Bobines plus grandes
 - 250 A*mm⁻²
 - Champ-pic 5,6 Tesla



La protection électrique (avec Christophe Berriaud)

Deux diodes tête-bêche aux bornes de chaque bobine







Calcul de Quench

- A l'aide du programme TRANSITION de Claude Lesmond
 A nouveau confronté à la complexité de l'aimant
 - La matrice des inductances permet de déterminer quelles interactions prédominent

		100 C 1	A CONTRACTOR OF A CONTRACTOR OFTA CONTRACTOR O								and the second se						
1	А	В	С	D	E	F	G	Н	1	J	К	L	М	N	0	Р	Q
1		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
2	1	7,05E-02	1,49E-02	6,68E-03	2,25E-03	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03
3	2	1,49E-02	2,56E-01	4,63E-02	6,68E-03	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02
4	3	6,68E-03	4,63E-02	2,56E-01	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,49E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02	1,81E-02
5	4	2,25E-03	6,68E-03	1,49E-02	7,05E-02	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	4,82E-03	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02	3,57E-02
6	5	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02
7	6	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03
8	7	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03
9	8	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03
10	9	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02
11	10	3,57E-02	1,81E-02	1,49E-02	4,82E-03	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02
12	11	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02
13	12	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02
14	13	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02
15	14	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	5,35E-03	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02	-2,55E-02
16	15	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	2,56E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00	-7,94E-02
17	16	4,82E-03	1,49E-02	1,81E-02	3,57E-02	2,56E-02	5,35E-03	1,50E-03	5,35E-03	2,56E-02	3,22E-02	-7,94E-02	-2,55E-02	-1,10E-02	-2,55E-02	-7,94E-02	1,48E+00

Modèle simplifié à 3 circuits





Calcul de Quench

- Résultats : on arrive bien à propager le quench s'il démarre dans une bobine
- Point chaud à 106 K
 - 10 kJ dissipés dans la diode









Amenées de courant

- Laiton / Bi-2212
- A priori besoin de 4 paires soit 8 Adl
- Mais on peut en utiliser seulement 5 :
- → 4 entrées de courant et 1 retour commun



Somme des intensités max = 450 A







Conception cryogénique

- Bobines refroidies par conduction dans la boîte
- Boîte alu refroidie par un thermosiphon He
- Ecran à 50 K, super-isolation 30 couches
- Deux cryogénérateurs:
 - un étage, 100 W @ 50 K
 - deux étages, 35 W @ 50 et 1,5 W @ 4,5 K





 \succ

Canne de transfert hélium pour alimentation directe du circuit thermosiphon









Etude thermique

- Etude en régime permanent sous Ansys
 - La température dans les bobinages ne dépasse jamais 4,7 K ce qui laisse toujours une marge de sécurité de 1 K



DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRI





| PAGE 34

« QUELS RÉSULTATS DE L'ÉTUDE ? »





Documents livrés

- Spécification technique pour l'appel d'offres
- Rédaction d'un rapport technique détaillant l'étude
- Legs des codes et outils de calculs pour le futur stagiaire
- Publication par A. Bataille et al. sur l'aimant WAVE





Etudes restant à mener

- Courants de Foucault dans la boîte à bobines
- Tresses de thermalisation
- Bus : disposition, technologie, protection, thermalisation
- Deux autres modèles de WAVE pour SOLEIL



| PAGE 37

Wide Aperture VEctor magnet | Jeudi 12 Mars 2015

Commissariat à l'énergie atomique et aux énergies alternatives	DSN
Centre de Saclay 91191 Gif-sur-Yvette Cedex	Irfu
T. +33 (0)1 69 08 xx xx F. +33 (0)1 69 08 99 89	DIR

Etablissement public à caractère industriel et commercial | RCS Paris B 775 685 019