

Εθνικό Μετσοβίο Πολύτεχνειο Σχολή Ηλεκτρολογών Μηχανικών και Μηχανικών Υπολογιστών Τομέας Ηλεκτρικής Ισχύος Εργαστήριο Υψηλών Τάσεων

### Μέτρηση της έντασης του μαγνητικού πεδίου παραγόμενου από γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

### ΔΙΠΛΩΜΑΤΙΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

Ανδρέας Γ. Ραπανάκης

**Καθηγητής :** Ιωάννης Αθ. Σταθόπουλος **Επιβλέπων:** Γεώργιος Π. Φώτης

Αθήνα, Νοέμβριος 2005



Εθνικό Μετσοβίο Πολύτεχνειο Σχολή Ηλεκτρολογών Μηχανικών και Μηχανικών Υπολογιστών Τομέας Ηλεκτρικής Ισχύος Εργαστήριο Υψηλών Τάσεων

127

### Μέτρηση της έντασης του μαγνητικού πεδίου παραγόμενου από γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

### ΔΙΠΛΩΜΑΤΙΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

Ανδρέας Γ. Ραπανάκης

**Καθηγητής :** Ιωάννης Αθ. Σταθόπουλος Επιβλέπων: Γεώργιος Π. Φώτης

Εγκρίθηκε από την τριμελή εξεταστική επιτροπή τη<br/>ν $24^{\eta}$ Νοεμβρίου 2005.

Ιωάννης Αθ. Σταθόπουλος Καθηγητής Περικλής Δ. Μπούρκας Καθηγητής Φραγκίσκος Β. Τοπαλής Αναπληρωτής Καθηγητής

Αθήνα, Νοέμβριος 2005

Στην οικογένειά μου

Copyright © Εθνικό Μετσόβιο Πολυτεχνείο Με επιφύλαξη παντός δικαιώματος. All rights reserved.

Απαγορεύεται η αντιγραφή, αποθήκευση και διανομή της παρούσας εργασίας, εξ ολοκλήρου ή τμήματος αυτής, για εμπορικό σκοπό. Επιτρέπεται η ανατύπωση, αποθήκευση και διανομή για σκοπό μη κερδοσκοπικό, εκπαιδευτικής ή ερευνητικής φύσης, υπό την προϋπόθεση να αναφέρεται η πηγή προέλευσης και να διατηρείται το παρόν μήνυμα. Ερωτήματα που αφορούν τη χρήση της εργασίας για κερδοσκοπικό σκοπό πρέπει να απευθύνονται προς τον συγγραφέα.

Οι απόψεις και τα συμπεράσματα που περιέχονται σε αυτό το έγγραφο εκφράζουν τον συγγραφέα και δεν πρέπει να ερμηνευθεί ότι αντιπροσωπεύουν τις επίσημες θέσεις του Εθνικού Μετσόβιου Πολυτεχνείου.

# <u>Περιεχόμενα</u>

			Σελίδα
Περιεχόμε	va		i
Πρόλογος			iv
Περίληψη			vii
Κεφάλαιο	1	Εισαγωγή στην ηλεκτροστατική εκφόρτιση	
1.1	Γενικά γι	α την ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα	1
1.2	Η ηλεκτρ	οστατική εκφόρτιση (Electrostatic charge)	3
	1.2.1	Τριβοηλεκτρικό φαινόμενο	3
	1.2.2	Ηλεκτροστατική φόρτιση εξ επαγωγής	6
1.3	Η ηλεκτρ	ροστατική εκφόρτιση σε ηλεκτροτεχνικό εξοπλισμό και τα	7
	μέτρα πρ	οστασίας που μπορούν να ληφθούν	
	1.3.1	Ορισμοί ΑΝSΙ	7
	1.3.2	Οι επιπτωσεις σε ηλεκτροτεχνικο εξοπλισμο	10
1 4	1.3.2 Mourál a	Μετρα προστασιας του ηλεκτροτεχνικου εξοπλισμου	10
1.4	1 1 1	για την ηλεκτροστατική εκφορτιση	12
	1.4.1	A ξιολόνηση του Human Body Model	12
	1.7.2	Aslow filler too Human Dody Woder	17
Κεφάλαιο	2	Πρότυπο ΙΕС 61000-4-2	
2.1	Σκοπός		15
2.2	Εξοπλισι	ιός δοκιμών	15
	2.2.1	Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκκενώσεων	15
	2.2.2	Περιγραφή του χώρου δοκιμών	18
	2.2.3	Διάταξη δοκιμών	18
2.3	Παράμετ	ροι ρεύματος ηλεκτροστατικής εκφόρτισης	19
2.4	Τι ορίζει	το πρότυπο ANSI για τις κυματομορφές του ρεύματος	19
	εκφορτίσ	τεως	17
	2.4.1	Δοκιμές ESD μέσω αέρα ή επαφής	20
	2.4.2	Ρεύμα ESD σύμφωνα με το πρότυπο ANSI	20
Κεωάλαιο	3	Βιβλιονοαωική ανασκόπηση	
3 1	5 Σκοπός	στηνιογραφική αναοκολήση	22
3 2	Το ηλεκτ	οικό δίπολο	22
3.3	Πεδιακή	ανάλυση της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης	23
	3.3.1	Αναλυτική επίλυση -Εγγύς και μακρινό πεδίο	23
3.4	Η μεταβο	ολή του πεδίου σε συνάρτηση με την απόσταση κατά την	24
	ηλεκτροσ	στατική εκφόρτιση	24
3.5	Μεταβατ	ικά ηλεκτρομαγνητικά πεδία προερχόμενα από ρεύμα	77
	ηλεκτροσ	στατικής εκφόρτισης	21
	3.5.1	Θεωρητική προσέγγιση	27
	3.5.2	Πειραματική προσέγγιση	29

	3.5.3	Συγκριτικά αποτελέσματα	31	
	3.5.3.1	Στο μονόπολο	31	
	3.5.3.2	Στο ημικύκλιο	33	
	3.5.4	Συμπερασματικά	38	
3.6	Η ενέργεια	α της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης	38	
3.7	Ρεύματα και πεδία ηλεκτροστατικής εκφόρτισης σε κατακόρυφο			
	επίπεδο ζε	ύξης (VCP) και σε οριζόντιο επίπεδο ζεύξης (HCP)	39	
	3.7.1	Ανάλυση του κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης (VCP)	39	
	3.7.1.1	Το εγχυόμενο ρεύμα	39	
	3.7.1.2	Η δομή του πεδίου	41	
	3.7.1.3	Μοντέλο συζευγμένης γραμμής μεταφοράς	42	
	3.7.1.4	Μοντέλο γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων	43	
	3.7.2	Ανάλυση του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης (HCP)	43	
	3.7.2.1	Εξοπλισμός – Διάταξη	43	
	3.7.2.2	Τα πρώτα ns	43	
	3.7.2.3	Πυκνότητα ρεύματος	44	
	3.7.2.4	Με την πάροδο του χρόνου	45	
3.8		Ανασκόπηση πειραματικών διατάξεων	46	
17	4	Π		
Κεφαλαιο	<b>4</b>	Πειραματικη οιαταζη	40	
4.1	Εισαγωγη		49	
4.2	Ο εςοπλισ	μος του εργαστηριου Υψηλων Γασεων	49	
4.3	Η περιγρα	φη της πειραματικης διαταζης	49	
	4.3.1	Ι εννητριες ηλεκτροστατικών εκφορτισεών (ESD generators)	53	
	4.3.1.1	Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433	53	
	4.3.1.2	Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438	54	
	4.3.2	Ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης	57	
	4.3.3	Ομοαξονικά καλώδια υψηλής συχνότητας	58	
	4.3.4	Εξασθενητής (attenuator)	58	
	4.3.5	Παλμογράφος Tektronix TDS 7254B	59	
	4.3.6	Αισθητήρας μέτοησης της έντασης Η του	<u></u>	
		ηλεκτρομαγνητικού πεδίου	61	
	4.3.7	Τροφοδοτικό LG GP 4303D	63	
	4.3.8	Θωρακισμένος θάλαμος (transient immunity room)	64	
	4.3.9	Εποπτική παρουσίαση της πειραματικής διάταξης	64	
	_			
Κεφάλαιο	5	Πειραματικά αποτελέσματα	<i></i>	
5.1	Εισαγωγή		65	
5.2	Γραφικές τ	παραστάσεις	65	
	5.2.1	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +2 kV με τη γεννήτρια	66	
		NSG-433	00	
	5.2.2	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -2 kV με τη γεννήτρια	78	
		NSG-433	70	
	5.2.3	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +4 kV με τη γεννήτρια	90	
		NSG-433	70	
	5.2.4	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -4 kV με τη γεννήτρια	102	
		NSG-433	102	
	5.2.5	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +2 kV με τη γεννήτρια	114	

		NSG-438		
	5.2.6	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -2 kV με τη γεννήτρια NSG-438	126	
	5.2.7	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +4 kV με τη γεννήτρια NSG-438	138	
	5.2.8	Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -4 kV με τη γεννήτρια NSG-438	150	
Κεφάλαιο	6	Σύγκριση αποτελεσμάτων		
6.1	Εισαγωγή		169	
6.2	Σύγκριση γ	της έντασης του μαγνητικού πεδίου των δυο γεννητριών	160	
	σε διάφορα	α σημεία για εκφορτίσεις επαφής	109	
	6.2.1	Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +2 kV	169	
	6.2.2	Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -2 kV	175	
	6.2.3	Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +4 kV	181	
	6.2.4	Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -2 kV	187	
6.3	Σύγκριση σημεία	της έντασης του ηλεκτρικού πεδίου σε διαφορετικά	194	
	6.3.1	Γεννήτρια NSG-433	194	
	6.3.2	Γεννήτρια NSG-438	200	
6.4	Σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου σε ισαπέχοντα σημεία 206 από το σημείο εκφόρτισης αλλά, σε διαφορετικές κατευθύνσεις			
	6.4.1	Γεννήτρια NSG-433	206	
	6.4.2	Γεννήτρια NSG-438	214	
6.5	Σύγκριση κατεύθυνσ	της έντασης του μαγνητικού πεδίου στην ίδια η, για αντίθετη τάση φόρτισης	222	
	6.5.1	Γεννήτρια NSG-433	223	
	6.5.2	Γεννήτρια NSG-438	235	
6.6	Σύγκριση μ	ιαγνητικού πεδίου και ρεύματος εκφόρτισης	246	
	6.6.1	Γεννήτρια NSG-433	247	
	6.6.2	Γεννήτρια NSG-438	249	
6.7	Μέγιστες τ	τιμές μαγνητικού πεδίου (Η) συναρτήσει της απόστασης		
	για εκφορτ	ίσεις επαφής υπό τάσεις ±2 kV και ±4 kV με τις	250	
	γεννήτριες	NSG-433 και NSG-438		
	6.7.1	Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης $\pm 2 \text{ kV}$	251	
	6.7.2	Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±4 kV	253	
6.8	Μέγιστες τ	τιμές μαγνητικού πεδίου (Η) συναρτήσει της απόστασης		
	για κάθε κα	ατεύθυνση ξεχωριστά για εκφορτίσεις επαφής υπό τάσεις	254	
	$\pm 2 \text{ kV} \text{ kat}$	±4 kV με τις γεννήτριες NSG-433 και NSG-438		
	6.8.1	Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης $\pm 2 \text{ kV}$	254	
	6.8.2	Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±4 kV	256	
6.9	Συμπεράσμ	ιατα	257	
Η επόμενη	μέρα		261	
Βιβλιογραφία			262	
Παράρτημα			265	

# <u>Πρόλογος</u>

Η εργασία αυτή αποτελεί τη διπλωματική εργασία του φοιτητή Ραπανάκη Ανδρέα για την απόκτηση του διπλώματος του Ηλεκτρολόγου Μηχανικού και Μηχανικού Υπολογιστών του Εθνικού Μετσόβιου Πολυτεχνείου. Αντικείμενο της εργασίας αυτής είναι η μέτρηση της έντασης του μαγνητικού πεδίου, που παράγεται από ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις. Για το σκοπό αυτό χρησιμοποιήθηκαν δύο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων και έγιναν μετρήσεις που παραγόμενου μαγνητικού πεδίου σε διαφορετικές, κάθετες μεταξύ τους, κατευθύνσεις και σε διαφορετικές αποστάσεις του αισθητήρα μέτρησης μαγνητικού πεδίου από το σημείο εκφόρτισης. Αναφέροντας σημείο εκφόρτισης ή στόχος, εννοείται ο ομοαζονικός προσαρμοστής. Ο ομοαξονικός προσαρμοστής τοποθετείται στο κέντρο γειωμένης μεταλλικής πλάκας, η οποία βρίσκεται στο εσωτερικό ανηγωικού θαλάμου. Πραγματοποιήθηκαν με τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων εκφορτίσεις επαφής για τάσεις ±2 kV και ±4 kV και εξήγθησαν μέσω παλμογράφου γραφήματα της έντασης του μαγνητικού πεδίου (Η) και του ρεύματος εκφόρτισης. Για την αποφυγή παρεμβολών ο παλμογράφος ήταν απομονωμένος από την πειραματική διάταξη. Τα πειραματικά δεδομένα επεξεργάστηκαν στο πρόγραμμα Matlab, και ακολούθησε σύγκριση αυτών και εξαγωγή συμπερασμάτων.

Ακολουθεί μια σύντομη περιγραφή των θεμάτων που καλύπτονται σε κάθε κεφάλαιο και συγκεκριμένα:

Στο **Κεφάλαιο 1** παρατίθενται γενικά στοιχεία που αφορούν την ηλεκτροστατική εκφόρτιση και δίνονται οι απαιτούμενοι ορισμοί, που επιτρέπουν να γίνει καλύτερα κατανοητό το προς εξέταση φαινόμενο. Επιπρόσθετα αναφέρονται τρόποι δημιουργίας ηλεκτροστατικής φόρτισης, καθώς και μέτρα τα οποία μπορούν να ληφθούν για την προστασία του ηλεκτροτεχνικού εξοπλισμού.

Στο **Κεφάλαιο 2** περιγράφεται το διεθνές Πρότυπο IEC 61000-4-2. Το Πρότυπο αυτό σχετίζεται με τη μέθοδο και τις διαδικασίες, που πρέπει να ακολουθηθούν για την διενέργεια της δοκιμής ηλεκτροστατικών εκκενώσεων στα ηλεκτρικά και ηλεκτρονικά προϊόντα. Επίσης γίνεται αναφορά στο Πρότυπο ANSI C63[1].16 1993, που αποτελεί την αντίστοιχη έκδοση του IEC 61000-4-2 σύμφωνα με τα Αμερικανικά Πρότυπα και παρουσιάζονται οι κύριες διαφορές τους.

Στο **Κεφάλαιο 3** παρουσιάζεται η μοντελοποίηση της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης με βάση το στοιχειώδες ηλεκτρικό δίπολο και δίνονται οι αναλυτικές εκφράσεις τόσο για το ηλεκτρικό, όσο και το μαγνητικό πεδίο, αναλύεται η θεωρία μεταβατικών μαγνητικών πεδίων προερχόμενων από ρεύμα ηλεκτροστατικής εκφόρτισης, αναφέρονται στοιχεία από μελέτες που έχουν γίνει στο παρελθόν σχετικά με το πώς μεταβάλλεται το πεδίο σε συνάρτηση με την απόσταση και την κατεύθυνση σε σχέση με το σημείο εκφόρτισης και τέλος γίνεται ανάλυση του οριζόντιου και του κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης.

Στο **Κεφάλαιο 4** παρατίθεται αναλυτικά και με φωτογραφικό υλικό η πειραματική διάταξη, καθώς και ο εργαστηριακός εξοπλισμός, που είναι διαθέσιμος στο εργαστήριο Υψηλών Τάσεων.

Στο **Κεφάλαιο 5** δίδονται τα πειραματικά αποτελέσματα. Τα γραφήματα της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου για διαφορετικές κατευθύνσεις και αποστάσεις του αισθητήρα από το στόχο που παρουσιάζονται προέκυψαν από εκφορτίσεις επαφής με τις δυο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 και NSG-438 για τάσεις ±2 kV και ±4 kV. Η επεξεργασία των μετρήσεων έγινε με τη χρήση κατάλληλων προγραμμάτων στο Matlab.

Στο **Κεφάλαιο 6** παρατίθενται σε κοινά διαγράμματα οι συγκρίσεις μεταξύ των μετρήσεων που παρουσιάστηκαν στο Κεφάλαιο 5 και γίνεται αναλυτική περιγραφή των συμπερασμάτων που προκύπτουν από αυτά.

Τέλος, στο **Κεφάλαιο 7** γίνεται αναφορά στα μελλοντικά πειράματα που χρειάζεται να πραγματοποιηθούν προκειμένου να εξαχθούν πιο εμπεριστατωμένα συμπεράσματα, όσον αφορά το ζήτημα του παραγόμενου πεδίου από ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

V

Στο σημείο αυτό θεωρώ υποχρέωσή μου να ευχαριστήσω θερμά όσους συνέδραμαν στην εκπόνηση αυτής της εργασίας και συγκεκριμένα:

Τον κ. Ιωάννη Αθ. Σταθόπουλο, καθηγητή του Τομέα Ηλεκτρικής Ισχύος του Εθνικού Μετσόβιου Πολυτεχνείου για τη συμπαράστασή του και το ευχάριστο εργασιακό περιβάλλον που μου παρείχε.

Τον κ. Γεώργιο Π. Φώτη, Υποψήφιο Διδάκτορα και μηχανικό του Εθνικού Μετσόβιου Πολυτεχνείου για την βοήθεια, καθοδήγηση και συμπαράστασή του, καθώς και για την πολύ καλή συνεργασία που είχαμε κατά τη διάρκεια της διεξαγωγής της μελέτης.

Τον κ. Ιωάννη Φ. Γκόνο, διδάκτορα μηχανικό του Εθνικού Μετσόβιου Πολυτεχνείου, που πρόθυμα προσέφερε τη βοήθειά του και τις γνώσεις του πάνω σε θέματα προγραμματισμού που αφορούσαν τη διπλωματική μου εργασία και κυρίως πάνω σε θέματα του προγράμματος Matlab

Το συνάδελφό μου κ. Δημήτρη Κουλοφούτο, με τον οποίο συνεργάστηκα καθ' όλη τη διάρκεια των πειραμάτων και αντάλλαξα χρήσιμες πληροφορίες για να φτάσει η παρούσα εργασία στην τελική της μορφή.

Την κυρία Νικολέττα Ηλία υπεύθυνη του εργαστηρίου για την βοήθεια στην πραγματοποίηση του πειράματος και της χρήσης του εξοπλισμού.

Όλα τα μέλη του εργαστηρίου Υψηλών Τάσεων και ιδιαίτερα τον κ. Χρήστο Ηλία για την τεχνική υποστήριξη στη διεξαγωγή του πειράματος.

Τέλος, δε θα πρέπει να παραλείψω να ευχαριστήσω τους γονείς μου για την ηθική και οικονομική συμπαράσταση που μου προσέφεραν όλα αυτά τα χρόνια των σπουδών μου.

# <u>Περίληψη</u>

Σκοπός αυτής της διπλωματικής εργασίας η διερεύνηση του παραγόμενου μαγνητικού πεδίου προερχόμενο από ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις. Η μελέτη του ηλεκτρομαγνητικού πεδίου χρήζει ιδιαίτερης προσοχής, λόγω των επαγόμενων τάσεων που δημιουργεί και που μπορούν να επηρεάσουν τα αποτελέσματα δοκιμών που διενεργούνται σύμφωνα με το Πρότυπο IEC 61000-4-2.

Για αυτό το λόγο και προκειμένου να μελετήσουμε τη συμπεριφορά της έντασης του μαγνητικού πεδίου κατασκευάστηκε πειραματική διάταξη και μετρήθηκε το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο σε διαφορετικές αποστάσεις και ως προς τρεις κατευθύνσεις, σε σχέση με το σημείο εκφόρτισης, χρησιμοποιώντας δύο διαφορετικά μοντέλα γεννητριών. Οι μετρήσεις οι οποίες διεξήχθησαν έγιναν με τους αισθητήρες μαγνητικού πεδίου του καθηγητή του Πανεπιστημίου Missouri – Rolla David Pommerenke και με τον ομοαξονικό προσαρμοστή (Pellegrini target) τοποθετημένο σε γειωμένη μεταλλική πλάκα. Κατά τη διάρκεια του πειράματος έγιναν εκφορτίσεις επαφής για τάσεις  $\pm 2$  kV και  $\pm 4$  kV.

Το αποτέλεσμα των παραπάνω πειραμάτων ήταν ότι διαφορετικές ηλεκτροστατικές γεννήτριες παράγουν στα ίδια σημεία διαφορετικό μαγνητικό πεδίο κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Επιπλέον καταγράφηκε η μείωση της μέγιστης τιμής της έντασης του μαγνητικού πεδίου, συναρτήσει της απόστασης από το σημείο εκφόρτισης.

### <u>Λέξεις κλειδιά</u>

Ηλεκτρομαγνητική ατρωσία, γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων, Πρότυπο IEC 61000-4-2, ένταση μαγνητικού πεδίου, ηλεκτροστατική εκφόρτιση, γειωμένη μεταλλική πλάκα, ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης, ανηχωικός θάλαμος, αισθητήρες μαγνητικού πεδίου και εκφορτίσεις επαφής.

## <u>Abstract</u>

This diploma thesis attempts to investigate the radiating magnetic field, which is produced by electrostatic discharges. The study of the produced electromagnetic field is very crucial to be made, due to the fact that the induced voltages may affect the test results, which are conducted according to the IEC 61000-4-2.

For this reason and in order to study the behavior of the strength of the magnetic field an experimental setup was constructed and the produced magnetic field was measured along three directions and for various distances from the discharge point, using two different ESD generators. The measurements, which were conducted, were made using David Pommerenke's -Professor, University of Missouri – Rolla-magnetic field sensors, when the Pellegrini target was mounted on a grounded metal plate. The experiment was made for contact discharges at  $\pm 2 \text{ kV}$  and  $\pm 4 \text{ kV}$ .

The results of this experiment were that for the same point from the discharge point different electrostatic discharge generators were producing different magnetic field, during the ESD event. Also, it was observed that the maximum values of the magnetic field strength were induced as the distance from the discharge point was increased.

### Key words

Electromagnetic immunity, ESD generators, IEC 61000-4-2, magnetic field strength, Pellegrini target, electrostatic discharge (ESD), grounded metal plate, anechoic chamber, magnetic field sensors and contact discharge.

# Κεφάλαιο 1

## Εισαγωγή στην ηλεκτροστατική εκφόρτιση

### 1.1 Γενικά για την ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα

Η ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα (Electromagnetic Compatibility, EMC), αποτελεί ένα πεδίο μελέτης του πώς εφαρμόζεται η βασική φυσική σε σύνθετα ηλεκτρικά και ηλεκτρονικά κυκλώματα, με σκοπό τη δυνατότητα αυτών να συνυπάρχουν αρμονικά. Εάν επιτυγχάνεται αυτό τότε τα συστήματα θεωρείται ότι εκτελούν τις λειτουργίες τους με ικανοποιητικό τρόπο.

Το φαινόμενο της ηλεκτρομαγνητικής παρεμβολής ενός συστήματος σε ένα τμήμα του ή κάποιο άλλο σύστημα, είναι γνωστό από τότε που άρχισε η ανάπτυξη των ηλεκτρικών συστημάτων πριν περίπου έναν αιώνα. Το πρόβλημα έγινε γενικότερου ενδιαφέροντος μετά το δεύτερο παγκόσμιο πόλεμο και όλες οι προοπτικές δείχνουν ότι τα επόμενα χρόνια θα αποτελεί μια μεγάλη περιβαλλοντική ανησυχία, καθώς η χρήση ηλεκτρονικών συσκευών διευρύνεται συνεχώς σε κάθε τομέα της ζωής μας.

Η ιδέα της ηλεκτρομαγνητικής συμβατότητας αναπτύχθηκε με σκοπό να βρεθούν τρόποι αντιμετώπισης και χειρισμού των σύνθετων συστημάτων και να βοηθηθεί η ανάπτυξη τους.

Σύμφωνα με το ΙΕΕΕ [1]

Ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα (EMC) είναι η ικανότητα μιας διάταξης μιας συσκευής ή ενός συστήματος, να λειτουργεί ικανοποιητικά στο ηλεκτρομαγνητικό της/του περιβάλλον χωρίς να εισάγει μη αντιμετωπίσιμες ηλεκτρομαγνητικές διαταραχές σε οτιδήποτε σε αυτό το περιβάλλουν.

Είναι χρήσιμο να δοθούν στο σημείο αυτό οι ορισμοί των όρων που συναντώνται στην ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα:

Ηλεκτρομαγνητική επιδεκτικότητα (Electromagnetic susceptibility) είναι η αδυναμία μίας διάταξης ή ενός συστήματος να λειτουργεί χωρίς αλλοίωση της ποιότητας της/του κάτω από την παρουσία μιας ηλεκτρομαγνητικής διαταραχής. Δηλαδή επιδεκτικότητα είναι η έλλειψη ατρωσίας.

1

*Ατρωσία (Immunity level)* σε μια διαταραχή είναι η ικανότητα μιας διάταξης συσκευής ή ενός συστήματος να λειτουργεί χωρίς αλλοίωση της ποιότητάς της/του με την παρουσία μιας ηλεκτρικής διαταραχής.

Ηλεκτρομαγνητική Στάθμη Συμβατότητας (Electromagnetic Compatibility Level): Η καθορισμένη μέγιστη στάθμη ηλεκτρομαγνητικής διαταραχής που αναμένεται να εφαρμοστεί σε μια διάταξη, συσκευή ή σύστημα που λειτουργεί σε συγκεκριμένες συνθήκες.

Στάθμη Ατρωσίας (Immunity level) είναι η μέγιστη στάθμη μίας δεδομένης ηλεκτρομαγνητικής διαταραχής που συμβαίνει σε μία συγκεκριμένη διάταξη, συσκευή ή σύστημα για την οποία αυτό παραμένει ικανό να λειτουργήσει στον απαιτούμενο βαθμό απόδοσης.

Οριο Ατρωσίας (Immunity Limit) είναι η καθορισμένη στάθμη ατρωσίας.

Περιθώριο Ατρωσίας (Immunity Margin) είναι η διαφορά μεταξύ του ορίου ατρωσίας μίας διάταξης συσκευής ή συστήματος και της στάθμης ηλεκτρομαγνητικής συμβατότητας.

Περιθώριο Ηλεκτρομαγνητικής Συμβατότητας (Electromagnetic Compatibility Margin): Είναι ο λόγος της στάθμης ατρωσίας μίας διάταξης συσκευής ή συστήματος ως προς μία στάθμη διαταραχής αναφοράς.

Ηλεκτρομαγνητική διαταραχή (Electromagnetic Interference): Είναι κάθε ηλεκτρομαγνητικό φαινόμενο που μπορεί να προκαλέσει πτώση της απόδοσης μίας διάταξης, συσκευής ή συστήματος ή να επιδράσει δυσμενώς σε αδρανή ή ζωική ύλη. Μια ηλεκτρομαγνητική διαταραχή μπορεί να είναι θόρυβος ηλεκτρομαγνητικής προέλευσης, ένα ανεπιθύμητο σήμα ή μία μεταβολή ίδιου του μέσου διάδοσης.

Πολλά ηλεκτρομαγνητικά φαινόμενα μεταβάλλονται με τη συχνότητα, αλλά οι προσεγγίσεις που χρησιμοποιούνται στους υπολογισμούς για σχεδιαστικούς σκοπούς εξαρτώνται από τις φυσικές διαστάσεις του συστήματος σε σχέση με τα μήκη κύματος των βασικών πεδίων που υπάρχουν. Αυτό σημαίνει ότι όταν αντιμετωπίσει κανείς ένα πρόβλημα ηλεκτρομαγνητικής συμβατότητας, είναι σημαντικό να έχει στο νου του ότι θα υπάρχει πιθανόν μία περιοχή συχνοτήτων για την οποία τα προβλήματα θα είναι πιο σοβαρά και σε αυτή την περίπτωση, θα υπάρχει επίσης μία αντίστοιχη κλίμακα αποστάσεων μέσα στην οποία θα γίνονται διαφορετικές προσεγγίσεις για την εκτέλεση των υπολογισμών. Συνεπώς λοιπόν η συχνότητα και το μέγεθος παίζουν σημαντικούς ρόλους.

2

### 1.2 Η ηλεκτροστατική φόρτιση (Electrostatic Charge)

Η ηλεκτροστατική φόρτιση δημιουργείται με δύο τρόπους. Ο πρώτος είναι όταν κατά την κίνηση ενός υλικού σε σχέση με κάποιο άλλο ενώ βρίσκονται σε επαφή (π.χ. ένα αέριο που κινείται ως προς ένα στερεό ή ένα στερεό σε επαφή με ένα άλλο στερεό) συμβαίνει ανταλλαγή ηλεκτρονίων με αποτέλεσμα τη φόρτιση των δύο υλικών με αντίθετα φορτία [1], [2]. Ο δεύτερος είναι η φόρτιση εξ επαγωγής.

### 1.2.1 Τριβοηλεκτρικό φαινόμενο

Γενικά όταν δύο υλικά έρθουν σε επαφή και στη συνέχεια αποχωριστούν, θα υπάρξει μία ροή ηλεκτρονίων από το ένα υλικό στο άλλο. Το υλικό που δίνει ηλεκτρόνια φορτίζεται θετικά, ενώ το υλικό που δέχεται ηλεκτρόνια γίνεται φορτίζεται αρνητικά. Τέτοιες φορτίσεις μπορούν να οδηγήσουν στη δημιουργία μεγάλων δυναμικών στην περιοχή των 10-25 kV, με αποθηκευόμενες ενέργειες μερικών mJ. Η εκφόρτιση αυτής της ενέργειας παράγει ρεύμα η κυματομορφή του οποίου παρουσιάζει απότομες διακυμάνσεις και μπορεί να προκαλέσει ηλεκτροπληξία στους ανθρώπους και να βλάψει ηλεκτρικές συσκευές.

Ο όρος τριβοηλεκτρισμός αναφέρεται στη φόρτιση που εμφανίζεται σαν αποτέλεσμα επαφής και τριβής των υλικών. Στο Σχήμα 1.1 φαίνεται η διαδικασία φόρτισης ενός ανθρώπου κατά την κίνηση του πάνω σε συνθετικό τάπητα.

Η τριβοηλεκτρική σειρά γενικά δεν προλέγει τη σωστή πολικότητα της φόρτισης που παρατηρείται σε κάθε περίπτωση. Το αν ένα υλικό φορτιστεί θετικά ή αρνητικά εξαρτάται από τη φύση του υλικού. Αυτή η ιδιότητα συνοψίζεται στην τριβοηλεκτρική σειρά του Πίνακα 1.1 που ακολουθεί όπου τα υλικά κατατάσσονται ανάλογα με το τι φόρτιση αποκτούν (θετική ή αρνητική).



Σχήμα 1.1 : Διαδικασία φόρτισης ενός ανθρώπου εξαιτίας της τριβής με το δάπεδο

Η φόρτιση εξ επαφής είναι ο πιο κοινός τρόπος εμφάνισης στατικού φορτίου. Άλλοι τρόποι, όπως μία δέσμη φορτισμένων ιόντων, spray charging, φωτοηλεκτρική φόρτιση και φόρτιση corona είναι επίσης δυναμικές πηγές στατικών φορτίσεων. Αυτές οι φορτίσεις παραμένουν στάσιμες (στατικές) σε ένα αντικείμενο για πολύ μεγάλο χρονικό διάστημα. Η απότομη μεταφορά αυτού του φορτίου από το ένα σώμα στο άλλο όταν πρόκειται για αντίθετα φορτισμένα σώματα και όταν αυτά βρεθούν σε πολύ κοντινή απόσταση λέγεται ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Παράγοντες που επηρεάζουν τη φόρτιση και την εκφόρτιση των υλικών φαίνονται στον Πίνακα 1.2.

Η σχετική θέση του υλικού στην τριβοηλεκτρική σειρά είναι μόνο ένας παράγοντας στη διαδικασία δημιουργίας της φόρτισης. Δυο υλικά τα οποία είναι σε πολύ κοντινή απόσταση μπορούν να δημιουργήσουν μία ευρεία στατική φόρτιση.

Η ηλεκτροστατική εκφόρτιση εξαρτάται από τις συνθήκες περιβάλλοντος και κυρίως από την υγρασία. Όσο μεγαλύτερο είναι το ποσοστό υγρασίας τόσο πιο συχνές είναι οι ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις, αλλά πιο ήπιας μορφής. Αντίθετα όταν υπάρχει αυξημένη ξηρασία η συχνότητα των εκφορτίσεων είναι μικρότερη, αλλά οι εκφορτίσεις είναι πιο έντονες (μεγάλο μέγιστο ρεύμα εκφόρτισης – μεγάλος χρόνος ανόδου). Επιβλαβής τάσεις μπορεί ακόμα να δημιουργηθούν ακόμα και 55% σχετικής υγρασίας ή και περισσότερο.

Μερικά σοβαρά προβλήματα που έχουν προκληθεί τα τελευταία χρόνια από ηλεκτροστατική εκφόρτιση είναι:

- Εκρήξεις σε υπέρ-δεξαμενόπλοια κατά τη διάρκεια καθαρισμού των δεξαμενών τους.
- Ζημιές και καταστροφές μικροκυκλωμάτων κατά τη διάρκεια της διακίνησής τους.
- Εκρήξεις κατά τη διάρκεια τροφοδοσίας με καύσιμα των αεροσκαφών.
- Βλάβες στα ηλεκτρονικά συστήματα αυτοκινήτων.

Ενδεικτικές ηλεκτροστατικές τάσεις που παράγονται από διαφορετικά γεγονότα φαίνονται στον Πίνακα 1.3. Γενικά είναι καλύτερο να συγκρίνουμε τους μηχανισμούς φόρτισης από το επίπεδο της τάσης που δημιουργούν.

ΠΟΛΙΚΟΤΗΤΑ ΦΟΡΤΙΣΗΣ ΛΟΓΩ ΤΡΙΒΟΗΛΕΚΤΡΙΚΟΥ ΦΑΙΝΟΜΕΝΟΥ ΣΕ ΔΙΑΦΟΡΑ ΥΛΙΚΑ				
ΥΛΙΚΑ ΠΟΥ ΑΠΟΚΤΟΥΝ ΘΕΤΙΚΗ	ΥΛΙΚΑ ΠΟΥ ΑΠΟΚΤΟΥΝ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			
ΠΟΛΙΚΟΤΗΤΑ	ΠΟΛΙΚΟΤΗΤΑ			
Αέρας	Κερί γυαλίσματος			
Ανθρώπινο δέρμα	Σκληρό λάστιχο			
Γυαλί	Κόλλα συγκόλλησης			
Ανθρώπινα μαλλιά	Νικέλιο , Χαλκός , Ασήμι			
Νάιλον	Ανοξείδωτο ατσάλι			
Μαλλί	Συνθετικό λάστιχο			
Γούνα	Ακρυλικό			
Μόλυβδος	Αφρός πολυουρεθάνης			
Μετάξι	Πολυεστέρας			
Αλουμίνιο	Πολυαιθυλαίνιο			
Χαρτί	PVC			
Πολυουρεθάνη	TEFLON			
Βαμβάκι	Λάστιχο σιλικόνης			
Ξύλο				
Ατσάλι				

Πίνακας 1.1 : Τριβοηλεκτρική σειρά

Συντελεστές παραγωγής της φόρτισης	Συντελεστές εκφόρτισης			
Σχετική θέση στην τριβοηλεκτρική	Αγωγιμότητα των υλικών			
σειρά	Σχετική υγρασία			
Επιφάνεια επαφής	Υγρασία στις επιφάνειες των υλικών			
Συντελεστής τριβής μεταξύ των υλικών	Βαθμός αναδιάταξης στη δομή του			
Βαθμός διαχωρισμού	υλικού			

Πίνακας 1.2 : Παράγοντες που επηρεάζουν την ένταση μιας φόρτισης

ΕΝΕΡΓΕΙΑ	ΣΧΕΤΙΚΗ ΥΓΡΑΣΙΑ		
	10%	40%	55%
Περπατώντας πάνω σε χαλί	35	15	7,5
Περπατώντας πάνω σε δάπεδο βινυλίου	12	5	3
Κινήσεις ενός εργαζομένου στο γραφείο	6	0,8	0,4

Πίνακας 1.3: Τυπικές ηλεκτροστατικές τάσεις (kV)

Πολλές προδιαγραφές ηλεκτρομαγνητικής συμβατότητας [3], [4] περιλαμβάνουν δοκιμές σε ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Το μέγεθος ενός παλμού ηλεκτροστατικής εκφόρτισης είναι στατικό μέγεθος από τη φύση του και έτσι συνήθως καθορίζονται τυπικοί παλμοί και ρεύματα για τις δοκιμές.

Η ηλεκτροστατική φόρτιση είναι ένας πολύ γνωστός κίνδυνος για τις ηλεκτρονικές διατάξεις η οποία μπορεί να διαταράξει ή και να καταστρέψει ακόμη, ηλεκτρονικά εξαρτήματα και συστήματα τα οποία βρίσκονται κοντά σε αυτή. Αυτό μπορεί να συμβεί από άμεσες εκφορτίσεις πάνω στον ηλεκτρονικό εξοπλισμό, είτε από τα παροδικά ηλεκτρομαγνητικά πεδία που δημιουργούνται κατά τη διάρκεια ενός τέτοιου γεγονότος.

### 1.2.2 Ηλεκτροστατική φόρτιση εξ επαγωγής

Μερικές φορές η φόρτιση ενός αντικειμένου μπορεί να μη γίνει με το τριβοηλεκτρικό φαινόμενο [5], αλλά μπορεί να γίνει εξ επαγωγής. Συγκεκριμένα όταν ένα αντικείμενο εκτίθεται σε ένα ηλεκτρικό πεδίο (όπως για παράδειγμα όταν βρίσκεται δίπλα σε ένα φορτισμένο σώμα) τα αντίθετα φορτία μέσα στο υλικό θα τείνουν να χωριστούν, κατευθυνόμενα είτε προς αυτό είτε από αυτό. Οποιοδήποτε πλεονάζον φορτίο και της ίδιας πολικότητας με το γειτνιάζον φορτισμένο σώμα θα διαρρεύσει ανάλογα με την αγωγιμότητα του υλικού και της αγώγιμης σύνδεσης. Έτσι, το αντικείμενο θα αποκτήσει μια περίσσεια φορτίου αντίθετης πολικότητας από αυτή που έχει το γειτνιάζον φορτισμένο σώμα.

Για να γίνει αυτό πιο κατανοητό ακολουθεί το Σχήμα 1.2 στο οποίο φαίνεται ένας άνθρωπος (πολύ καλός αγωγός) δίπλα σε μια μεγάλη δεξαμενή η οποία περιέχει ένα μεγάλο φορτίο αρνητικής πολικότητας. Τα αρνητικά με τα θετικά φορτία διαχωρίζονται στο ανθρώπινο σώμα μέσω των υποδημάτων και του δαπέδου. Τελικά το ανθρώπινο σώμα φορτίζεται θετικά αντίθετα από το γειτνιάζον αντικείμενο. Επομένως όταν ο άνθρωπος πλησιάσει με το θετικό φορτίο που έχει αποκτήσει την πόρτα και ακουμπήσει το μεταλλικό πόμολο θα δημιουργηθεί μια ηλεκτροστατική εκφόρτιση όπως φαίνεται στο Σχήμα 1.2β.



Σχήμα 1.2: Εποπτική παρουσίαση της φόρτισης εξ επαγωγής

### 1.3 Η ηλεκτροστατική εκφόρτιση σε ηλεκτροτεχνικό εξοπλισμό και τα μέτρα προστασίας που μπορούν να ληφθούν

### 1.3.1 Ορισμοί ANSI

Πραγματικά Γεγονότα Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (Actual ESD Events) είναι μη προερχόμενες από γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων, ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις που προκύπτουν στον περιβάλλοντα χώρο του ηλεκτρονικού εξοπλισμού.

Μέθοδος Εκφόρτισης στον Αέρα (Air Discharge Method) είναι μία μέθοδος ελέγχου ηλεκτροστατικής εκφόρτισης κατά την οποία το φορτισμένο ηλεκτρόδιο της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων πλησιάζει τον υπό δοκιμή εξοπλισμό (EUT) ή το επίπεδο ζεύξης δίχως να έχει σημασία η αγωγιμότητα του δέκτη ηλεκτροστατικής εκφόρτισης. Η εκφόρτιση παρουσιάζεται με τη μορφή ηλεκτρικού τόξου.

*Ρεύμα Εκφόρτισης (Charging Current)* είναι το μέγιστο συνεχές ρεύμα, σε οποιαδήποτε τάση φόρτισης, το οποίο μπορεί να διαρρέει την άκρη του ηλεκτροδίου εκφόρτισης της γεννήτριας.

Μέθοδος Εκφόρτισης Εξ Επαφής (Contact Discharge Method) είναι μία μέθοδος ελέγχου ηλεκτροστατικής εκφόρτισης κατά την οποία το ηλεκτρόδιο της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων έρχεται σε επαφή με μία αγώγιμη επιφάνεια του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT) ή του επίπεδου ζεύξης προγενέστερα της εκφορτίσεως. Η

εκφόρτιση πραγματοποιείται μέσω ενος διακόπτη στο εσωτερικό της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων.

Ελεγχόμενο Περιβάλλον Ηλεκτροστατικών Εκφορτίσεων (Controlled ESD Environment) είναι το περιβάλλον στο οποίο επιχειρείται η διατήρηση των επιπέδων φόρτισης στους ανθρώπους και στα αντικείμενα σε ένα ορισμένο επίπεδο. Τούτο επιτυγχάνεται μέσω ελέγχων υγρασίας, ιονισμού του αέρα, χρήσης υψηλής αντίστασης μονοπατιών εκφόρτισης για τους ανθρώπους κλπ.

*Επίπεδο Ζεύζης (Coupling Plane)* είναι μία μεταλλική πλάκα στην οποία εφαρμόζονται εκφορτίσεις με σκοπό τη δημιουργία ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων σε γειτονικά αντικείμενα (καθέτως ή οριζοντίως).

Άμεση Δοκιμή Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης ( Direct ESD Test) είναι έλεγχος κατα τον οποίο εφαρμόζεται ηλεκτροστατική εκφόρτιση άμεσα στην επιφάνεια ή στην κατασκευή του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT).

Έμμεση Δοκιμή Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (Indirect ESD Test) είναι έλεγχος κατα τον οποίο εφαρμόζεται ηλεκτροστατική εκφόρτιση σε ένα επίπεδο ζεύξης στη γειτνιάζουσα περιοχή του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT).

Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση (ESD) είναι η ακαριαία μεταφορά φορτίου μεταξύ σωμάτων διαφορετικής ηλεκτροστατικής ισχύος.

Συμβάν Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (ESD event) προκύπτει όταν λαμβάνει χώρα μοναδική ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

Δέκτης Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (ESD receptor) είναι η επιφάνεια (ή ο στόχος) του αντικειμένου το οποίο υποβάλλεται σε μοναδική ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

Απόκριση στην Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση (ESD response) είναι η αντίδραση του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT) στην ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

Γεννήτρια Ηλεκτροστατικών Εκφορτίσεων (ESD Simulator) είναι μία συσκευή ελέγχου η οποία προσομοιώνει μία ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

Τάση Δοκιμής Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (ESD Test Voltage) είναι το πλάτος (εκφραζόμενο συνήθως σε kV) της αρχικής ηλεκτροστατικής τάσης η οποία υφίσταται πριν την εκφόρτιση.

ΕUΤ είναι ο υπό δοκιμή εξοπλισμός.

*Αποτυχία (Failure)* είναι η ανικανότητα ενός προϊόντος να ικανοποιήσει τις προδιαγραφές του.

8

Γειωμένο Επίπεδο Αναφοράς (Ground Reference Plane (GRP)) είναι μια επίπεδη αγώγιμη επιφάνεια της οποίας η ισχύς χρησιμοποιείται ως κοινή αναφορά. Όπου εφαρμόζεται, η τάση λειτουργίας του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT) και η γείωση του χειριστή θα πρέπει να ανάγονται στο γειωμένο επίπεδο αναφοράς.

Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση Χεριού-Μετάλλου (Hand/Metal ESD) είναι ηλεκτροστατική εκφόρτιση προερχόμενη από το ανθρώπινο χέρι η οποία προκύπτει με τη μεσολάβηση ενός μεταλλικού αντικειμένου όπως για παράδειγμα ένα δαχτυλίδι, ένα εργαλέιο, ένα κλειδί κλπ.

Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση Ανθρώπου-Επαφής (Human/Touch ESD) είναι ηλεκτροστατική εκφόρτιση προερχόμενη απ' ευθείας από το ανθρώπινο άγγιγμα η οποία προκύπτει χωρις με τη μεσολάβηση μεταλλικού αντικειμένου στο μονοπάτι της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης.

ΗCP είναι το οριζόντιο επίπεδο ζεύξης.

VCP είναι το κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης.

Χρόνος Κρατήματος (Holding Time) είναι το χρονικό διάστημα κατά το οποίο η ελάττωση της τάσης δοκιμής λόγω απωλειών, προγενέστερα της εκφόρτισης, μετρούμενη με όργανο του οποίου η συνεχής αντίσταση είναι μεγαλύτερη των 10<sup>16</sup>Ω και η χωρητικότητα μικρότερη των 10 pF, δεν υπερβαίνει το 10%.

Εισβολέας (Intruder) είναι ένα εν κινήσει σώμα κατα τη διάρκεια της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης. Ο εισβολέας έχει συνήθως,αλλά όχι απαραίτητα, το ίδιο φορτίο με τον περίγυρό του ενώ η ισχύς του είναι διαφορετική από του δέκτη.

Προσομοιωμένη Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση (Simulated ESD) είναι η προερχόμενη από τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

Ταχύτητα Προσέγγισης Γεννήτριας (Simulator Approach Speed) είναι ο ρυθμός με τον οποίο η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων για εκφορτίσεις στον αέρα, πλησιάζει τον υπό δοκιμή εξοπλισμό (EUT) ή το επίπεδο ζεύξης.

Επιτραπέζια Δοκιμή Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (Table ESD Test) είναι μία έμμεση δοκιμή στην οποία εφαρμόζεται ηλεκτροστατική εκφόρτιση σε οριζόντιο επίπεδο ζέυξης.

Μη Ελεγχόμενο Περιβάλλον Ηλεκτροστατικής Εκφόρτισης (Uncontrolled ESD Environment) είναι το περιβάλλον ηλεκτροστατικής εκφόρτισης όπου δεν καταβάλλεται καμία προσπάθεια διατήρησης των επιπέδων φόρτισης σε ανθρώπους και αντικείμενα κάτω από ένα συγκεκριμένο επίπεδο.

9

Βαθμός Ανεπιθύμητων Αποκρίσεων (Undesirable Response Rate) είναι το ποσοστό ανεπιθύμητων αποκρίσεων ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων του υπό δοκιμή εξοπλισμού (EUT) όταν αυτός υποβάλλεται σε συγκεκριμένο αριθμό συμβάντων ηλεκτροστατικής εκφόρτισης.

Ηλεκτροστατική Εκφόρτιση σε Επιπλα (Furniture ESD) είναι μία ηλεκτροστατική εκφόρτιση στην οποία ο εισβολέας είναι ένα άψυχο αντικείμενο όπως μία καρέκλα για παράδειγμα, με το οποίο άνθρωπος είτε είναι είτε δεν είναι σε επαφή.

### 1.3.2 Οι επιπτώσεις σε ηλεκτροτεχνικό εξοπλισμό

Όπως έχει προαναφερθεί η ηλεκτροστατική εκφόρτιση παρατηρείται όταν η ένταση του ηλεκτρικού πεδίου παρουσιάσει υψηλή τιμή, η οποία μπορεί να προκαλέσει καταπόνηση στη διηλεκτρική αντοχή των ηλεκτρονικών στοιχείων συσκευών με τελικό αποτέλεσμα την καταστροφή τους [2]. Κατά τη διάρκεια της εκφόρτισης τα ακόλουθα φαινόμενα μπορεί να λάβουν χώρα:

- Δευτερεύον ηλεκτρικό τόξο εντός του εξοπλισμού, το οποίο μπορεί να προκαλέσει με τη σειρά του την εμφάνιση νέων φαινομένων.
- Διάχυση υψηλών ηλεκτρικών ρευμάτων εντός των κυκλωμάτων. Η ροή ενός υψηλού ρεύματος μπορεί να διαταράξει τις συνθήκες λειτουργίας των κυκλωμάτων, οδηγώντας σε αλλαγές: στο κέρδος (gain) του κυκλώματος, στο εύρος ζώνης (bandwidth), αλλοιώσεις στα δημιουργούμενα σήματα και στη λογική των ψηφιακών κυκλωμάτων. Τα αποτελέσματα μπορεί να διαφέρουν από προσωρινή παρεμβολή έως καταστροφή των εξαρτημάτων.
- Ηλεκτρική επαγωγή εξαιτίας της χωρητικής σύζευξης σε μέρη του εξοπλισμού τα οποία αναπτύσσουν υψηλές τάσεις εξ επαγωγής. Τα αποτελέσματά τους είναι μια προσωρινή κακή λειτουργία των κυκλωμάτων.
- Μαγνητική επαγωγή εξαιτίας της επαγωγικής σύζευξης από τις διαδρομές
   που ακολουθεί το εκχυόμενο ηλεκτρικό ρεύμα.

### 1.3.3 Μέτρα προστασίας του ηλεκτροτεχνικού εξοπλισμού

Η προστασία από ενδεχόμενες ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις μπορεί να γίνει τόσο με προληπτικά μέτρα, όσο και με μέσα που θα ελαχιστοποιήσουν τα δυσμενή αποτελέσματά τους όταν οι εκφορτίσεις αυτές εμφανιστούν [2]. Τα προληπτικά μέτρα περιλαμβάνουν:

 Προστασία από την εμφάνιση του τριβοηλεκτρικού φαινομένου. Το φαινόμενο αυτό λαμβάνει χώρα από την τριβή δύο μονωτικών υλικών ή από την τριβή ενός μονωτικού και ενός αγωγού. Άρα για να αποτραπεί η εμφάνιση του ηλεκτροστατικού φορτίου η θωράκιση μίας ή και των δύο επιφανειών που έρχονται σε επαφή είναι επιβεβλημένη, με ένα αγώγιμο στρώμα.

Αποτροπή της ανάπτυξης της τάσης φόρτισης. Αυτό σημαίνει ότι το αναπτυσσόμενο φορτίο στην επιφάνεια του υλικού θα πρέπει να οδηγηθεί στο έδαφος. Σε αυτό μπορούν να βοηθήσουν αντιστατικά υλικά [6] με ιδιαίτερα γνωστές τις αντιστατικές πλαστικές σακούλες. Εδώ πρέπει να σημειωθεί ότι οι Fowler, Klein και Fromm [7] ανέπτυξαν κάποιες προτάσεις σχετικά με τη σχεδίαση των δαπέδων, προκειμένου να αποφεύγεται εξαιτίας τους η δημιουργία ηλεκτροστατικού φορτίου. Τα συμπεράσματά τους συνοψίζονται στο ότι τα δάπεδα θα πρέπει να έχουν αντίσταση ως προς γη μικρότερη των 10<sup>7</sup> Ω και πως θα πρέπει να έχουν αρκετά καλές μονωτικές ιδιότητες.

Η προστασία των συσκευών από τις ηλεκτροστατικές φορτίσεις όταν αυτές έχουν πλέον συμβεί μπορεί να γίνει με την λήψη των ακόλουθων μέτρων:

- Πλήρης ή μερική μόνωση του εξοπλισμού, της οποίας σκοπός είναι η αποτροπή δευτερευόντων εκφορτίσεων.
- Θωράκιση ή γείωση των συσκευών, οι οποίες θα εξασφαλίζουν μια εναλλακτική διαδρομή της ροής του ηλεκτρικού ρεύματος.
- Θωράκιση κυκλωμάτων εναντίον των πεδίων εξ επαγωγής.
- Εγκατάσταση των συσκευών προστασίας στον εξοπλισμό.

Όταν τα ηλεκτρικά κυκλώματα τοποθετούνται σε μονωμένο πλαίσιο (case) τότε μπορεί να αποτραπούν ενδεχόμενες δευτερεύουσες φορτίσεις. Για αυτό προκειμένου να είναι αποτελεσματικές πρέπει τα πλαίσια να μην έχουν οπές, αρμούς ή άλλα ανοίγματα μέσω των οποίων οι κύριες εκφορτίσεις μπορεί να λάβουν χώρα, είτε άμεσα στα εσωτερικά κυκλώματα ή έμμεσα σε μια προεξοχή, διακόπτη ή μπουτόν, τα οποία διαπερνούν το πλαίσιο.

Το μέγιστο δυναμικό το οποίο μπορεί να αναπτύξει ένα ανθρώπινο σώμα είναι 25 kV. Εάν ένα άτομο πλησιάσει κάποιο μέρος του σώματός του, το οποίο συνηθέστερα είναι το δάκτυλό του, πλησιέστερα από 1 cm, μακριά από το κύκλωμα, τότε δεν θα συμβεί η ηλεκτροστατική εκφόρτιση εφόσον η διάσπαση του αέρα γίνεται στα 30 kV. Ο πιο αποτελεσματικός τρόπος προστασίας κυκλωμάτων από ηλεκτροστατική

εκφόρτιση είναι η τοποθέτησή τους σε ένα αγώγιμο πλαίσιο, το οποίο δεν έχει οπές, αρμούς ή άλλα ανοίγματα στα τοιχώματά του.

### 1.4 Μοντέλα για την ηλεκτροστατική εκφόρτιση

### **1.4.1** Γενικά

Προκειμένου να προσομοιωθούν οι ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις έχουν προταθεί διάφορα μοντέλα, ώστε μέσω αυτών να μπορέσουν να εκτιμήσουν την επίδραση που μπορεί να έχουν οι εκφορτίσεις στην πραγματικότητα. Με αυτά έχουν ασχοληθεί εκτενέστατα πολλοί ερευνητές [2], [6], [8]. Τα τρία επικρατέστερα μοντέλα είναι: το μοντέλο του ανθρωπίνου σώματος (Human Body Model – HBM), το μοντέλο της μηχανής (Machine Model – MM) και το μοντέλο της φορτισμένης συσκευής (Charged Device Model – CDM).

Απλές κυκλωματικές αναπαραστάσεις των κυκλωμάτων αυτών φαίνονται στο Σχήμα 1.3. Και τα τρία μοντέλα μπορούν να περιγραφούν από της δεύτερης τάξης διαφορικές εξισώσεις οι οποίες ισχύουν στα RLC κυκλώματα.



Σχήμα 1.3 : Παραδείγματα εκφορτίσεων σύμφωνα με τα τρία μοντέλα (HBM, MM, CDM) και η κυκλωματική τους αναπαράσταση με κυκλώματα RLC [6].

Θεωρώντας  $R_{ESD}$  τη συνολική ωμική αντίσταση σε κάθε κύκλωμα, δηλαδή το άθροισμα της ωμικής αντίστασης σε κάθε κύκλωμα και της ωμικής αντίστασης  $R_L$ της υπό εξέτασης συσκευής (Device Under Test, DUT),  $C_{ESD}$  την χωρητικότητα ο οποίος αρχικά είναι φορτισμένος σε τάση  $V_{ESD}$  και  $L_S$  την αυτεπαγωγή στη διαδρομή εκφόρτισης η διαφορική εξίσωση 2ης τάξης που ισχύει είναι:

$$L_{S} \frac{d^{2}i}{dt} + R_{ESD} \frac{di}{dt} + \frac{1}{C_{ESD}}i = 0$$

$$(1.1)$$

της οποίας η αναλυτική λύση είναι:

$$i_{ESD}(t) = V_{ESD}C_{ESD} \frac{\omega_0^2}{\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}} e^{-\alpha t} \sinh(\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2} t), \ \gamma \alpha \alpha > \omega_0$$
(1.2)

$$i_{ESD}(t) = V_{ESD}C_{ESD}\frac{\omega_0^2}{\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}}e^{-\alpha t}\sinh(\sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2}t), \ \gamma t \alpha \alpha < \omega_0$$
(1.3)

όπου  $\alpha = \frac{R_{\rm ESD}}{2L_{\rm S}}$  ο συντελεστής απόσβεσης και  $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_{\rm S}C_{\rm ESD}}}$  η συχνότητα ταλάντωσης.

Παραδείγματα για τις τυπικές παραμέτρους και των τριών μοντέλων φαίνονται στον Πίνακα 1.4.

Παράμετρος	HBM	MM	CDM
V <sub>ESD</sub>	4000 V	200 V	500 V
R <sub>HBM</sub> / R <sub>MM</sub> / R <sub>CDM</sub>	1,5 kΩ	5 Ω	10 Ω
$C_{ESD}$	100 pF	200 pF	10 pF
$L_{S}$	500 nH	750 nH	750 nH
$R_L$	10Ω		
I <sub>ESD</sub>	2,6 A	2,8 A	10,4 A
$t_{rise}(10\%/90\%)$	≈7 ns	≈11 ns	≈ 0,3 ns
A	$1,5 \times 10^8  s^{-1}$	$0,1 \times 10^8  s^{-1}$	$10 \times 10^8  s^{-1}$
ω <sub>o</sub>	$0,5 \times 10^8 s^{-1}$	$0,8 \times 10^8 s^{-1}$	$30 \times 10^8  s^{-1}$
FWHM	≈ 120 ns	$\approx 26 \text{ ns}$	≈0,7ns

Πίνακας 1.4 : Τυπικές τιμές παραμέτρων για τα μοντέλα ηλεκτροστατικής εκφόρτισης

### 1.4.2 Αξιολόγηση του Human Body Model

Από πολλές μετρήσεις που έγιναν σε διαφορετικούς ανθρώπους [9] είναι ξεκάθαρο ότι δημιουργήθηκαν πολλές διαφορετικές αποδεκτές κυματομορφές. Ο χρόνος ανόδου αυτών των κυματομορφών κυμαίνεται μεταξύ 100 ps εως 30 ns. Οι άνθρωποι νοιώθουν μια εκφόρτιση, μόνον όταν η τάση είναι περίπου 3 kV ή μεγαλύτερη.





Μια ανάλυση των αποτελεσμάτων από μετρήσεις που έχουν παρθεί από διάταξη όπως αυτή του Σχήματος 1.4 δίνουν τα ακόλουθα αποτελέσματα:

- Η αντίσταση της επιδερμίδας R είναι περίπου 150Ω έως 1000Ω (χωρίς ο άνθρωπος να κρατά κάποιο μεταλλικό αντικείμενο όπως κλειδιά, μαχαίρι, βίδα, κ.τ.λ).
- Ανθρώπινη χωρητικότητα περίπου 150 pF.
- Τάσεις πάνω από 15 kV υπολογισμένες με το καθιερωμένο μέγεθος και τη χωρητικότητα του ανθρώπου.

Η κυματομορφή της εκφόρτισης βρέθηκε να είναι πολύ διαφορετική από άνθρωπο σε άνθρωπο και επίσης από μέτρηση σε μέτρηση. Δυο ακραία παραδείγματα φαίνονται στο Σχήμα 1.5:



Σχήμα 1.5: Διάφορες κυματομορφές εκφορτίσεων (ns)

# Κεφάλαιο 2

# Πρότυπο IEC 61000-4-2

### 2.1 Σκοπός

Το διεθνές Πρότυπο IEC 61000-4-2 [10] περιγράφει την μέθοδο και τις διαδικασίες που πρέπει να ακολουθηθούν για τη διενέργεια της δοκιμής ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων στα ηλεκτρικά και ηλεκτρονικά προϊόντα με έμφαση στον οικιακό εξοπλισμό και τα όργανα μέτρησης. Το Πρότυπο ορίζει τις τυπικές κυματομορφές του εκφορτιζόμενου ρεύματος, τα επίπεδα δοκιμών, τον εξοπλισμό δοκιμών και τη διαδικασία με την οποία η δοκιμή του Προτύπου αυτού θα πρέπει να γίνεται κάθε φορά.

### 2.2 Εξοπλισμός δοκιμών

Ο απαιτούμενος εξοπλισμός [11] για την πραγματοποίηση δοκιμών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων είναι ο ακόλουθος:

- Κλωβός Faraday για τοποθέτηση του εξοπλισμού μετρήσεων.
- Γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων (ESD generators).
- Παλμογράφος με εύρος τουλάχιστον 1 GHz.
- Ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης.
- Εξασθενητής.
- Ομοαξονικό καλώδιο για υψίσυχνα σήματα.
- Βολτόμετρο συνεχούς υψηλής τάσης ( $R_i > 30$  GΩ).

### 2.2.1 Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

Το αρχικό Πρότυπο που δημιουργήθηκε για την ηλεκτροστατική εκφόρτιση ήταν το IEC 801-2 [12] το οποίο αναθεωρήθηκε και έφτασε στην τελική του μορφή σαν IEC 1000-4-2 [13] και στην Ευρωπαϊκή του έκδοση είναι γνωστό σαν EN 61000-4-2 [10]. Η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων που περιγράφεται στο πρότυπο IEC 61000-4-2 βασίζεται στο μοντέλο του ανθρωπίνου σώματος (Human Body Model). Το κύκλωμά της όπως αυτό φαίνεται στο Σχήμα 2.1 το απαρτίζουν:

- Ο πυκνωτής ενταμίευσης (C<sub>s</sub>).
- Το τροφοδοτικό υψηλής τάσης.
- Η αντίσταση φόρτισης (R<sub>c</sub>).
- Η αντίσταση εκκένωσης  $(R_d)$ .

Ο διακόπτης εκκένωσης που είναι τυπικά ένα ρελέ διακένου.

Οι δοκιμές συμμόρφωσης απαιτούν μη συνεχόμενες εκφορτίσεις. Για διερευνητικούς λόγους μπορεί να γίνονται συνεχείς εκφορτίσεις. Γι' αυτό η γεννήτρια πρέπει να έχει την δυνατότητα συνεχών εκφορτίσεων με ρυθμό μέχρι και 20 ανά δευτερόλεπτο (20 Hz). Το Πρότυπο απαιτεί την εφαρμογή και θετικών και αρνητικών εκφορτίσεων. Συνεπώς η γεννήτρια πρέπει να διαθέτει και τις δύο πολικότητες ή να υπάρχουν δύο διαφορετικές γεννήτριες (μία για θετικές και μία για αρνητικές εκφορτίσεις). Η τάση εκφόρτισης εξαρτάται από τον τύπο της εκφόρτισης. Για εκφορτίσεις επαφής (contact discharge) η μέγιστη τάση δοκιμών είναι 8 kV. Για εκφορτίσεις στον αέρα (air discharge), η τάση δοκιμών φτάνει τα 15 kV. Η γεννήτρια πρέπει να παρέχει τις τιμές αυτές κατ' ελάχιστον. Το κρίσιμο σημείο στη κατασκευή της γεννήτριας παίζει το ηλεκτρόδιο και το κύκλωμα εκφόρτισης προκειμένου να επιτευχθούν οι απαιτούμενες κυματομορφές εκφόρτισης με χρόνο ανόδου μεταξύ 0,7 και 1 ns. Για τις εκφορτίσεις επαφής χρησιμοποιείται ηλεκτρόδιο με οξύ άκρο ενώ για τις εκφορτίσεις διακένου ηλεκτρόδιο με στρογγυλό άκρο. Στο Σχήμα 2.1 φαίνεται μια κυκλωματική αναπαράσταση της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων.



Σχήμα 2.1: Κυκλωματικό διάγραμμα της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων.

Τεχνικά χαρακτηριστικά:

Τάση εκφόρτισης: 200 V..15 kV εκφόρτιση αέρος 200 V..8 kV επαφής

Ηλεκτρόδια εκφορτίσεων: επαφής / τοξοειδούς Πολικότητα: Θετική/ αρνητική Πυκνωτής εκκένωσης  $C_s$ =150 pF Αντίσταση εκκένωσης  $R_d$ =330 Ω Αντίσταση φόρτισης  $R_c$ =50-100 MΩ

Λειτουργία: μονές εκφορτίσεις /συνεχείς εκφορτίσεις (έως 20 Hz) Ηλεκτρόδια εκφορτίσεων: επαφής / τοξοειδούς



Σχήμα 2.2: Η κυματομορφή του ρεύματος κατά τη διάρκεια της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης που ορίζει το Πρότυπο IEC 61000-4-2.

Ο παλμός σύμφωνα με την κυματομορφή του Σχήματος 2.2 μπορεί να χωριστεί σε δύο μέρη. Το πρώτο μέγιστο (peak) του ρεύματος το οποίο ονομάζεται και «αρχική κορυφή» (Initial Peak) προέρχεται από την εκφόρτιση του χεριού, ενώ η δεύτερη προέρχεται από την εκφόρτιση του ανθρωπίνου σώματος. Ο χρόνος ανόδου της αρχικής κορυφής προέρχεται είναι μεταξύ 0,7 ns και 1 ns, ενώ το πλάτος του εξαρτάται από την τάση φόρτισης της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων.

Ο D. Pommerenke δημοσίευσε [14] την εξίσωση της κυματομορφής του ρεύματος εκφόρτισης η οποία φαίνεται στη σχέση (2.2):

$$i(t) = \frac{i_1}{k_1} \cdot \frac{\left(\frac{t}{\tau_1}\right)^{\eta}}{1 + \left(\frac{t}{\tau_1}\right)^{\eta}} \cdot e^{-\frac{t}{\tau_2}} + \frac{i_2}{k_2} \cdot \frac{\left(\frac{t}{\tau_3}\right)^{\eta}}{1 + \left(\frac{t}{\tau_3}\right)^{\eta}} \cdot e^{-\frac{t}{\tau_4}}$$
(2.1)

όπου οι  $k_1$ ,  $k_2$  δίνονται από τις ακόλουθες εξισώσεις:

$$k_{1} = e^{\frac{\tau_{1}}{\tau_{2}} \left(\frac{n\tau_{2}}{\tau_{1}}\right)^{\frac{1}{n}}}$$
(2.2)

$$k_{2} = e^{\frac{\tau_{3}}{\tau_{4}} \left(\frac{n\tau_{4}}{\tau_{3}}\right)^{\frac{1}{n}}}$$
(2.3)

Η μορφή των παραπάνω σχέσεων δεν είναι οριστική, αλλά βρίσκονται ακόμα υπό συζήτηση και ενδέχεται να οριστικοποιηθούν στην επόμενη έκδοση του Προτύπου IEC 61000-4-2.

### 2.2.2 Περιγραφή του χώρου δοκιμών

Το εύρος των διαταραχών από τις ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις είναι μεγάλο και εκτείνεται μέχρι την περιοχή VHF. Οι ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις προβλέπεται να γίνονται σε θωρακισμένο θάλαμο. Το δοκίμιο και η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων τοποθετούνται εντός του θωρακισμένου θαλάμου μεταβατικών διαταραχών (transient immunity room). Ο βοηθητικός εξοπλισμός βρίσκεται στον θάλαμο ελέγχου (control room). Κατά την διάρκεια των δοκιμών η πόρτα του θαλάμου μεταβατικών διαταραχών είναι κλειστή.

### 2.2.3 Διάταξη δοκιμών (test set-up)

Η διάταξη δοκιμών αποτελείται από την γεννήτρια δοκιμών, το δοκίμιο (EUT) και τα βοηθητικά όργανα και εξοπλισμό που απαιτείται για την εκτέλεση άμεσων και έμμεσων ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Το δοκίμιο τοποθετείται και συνδέεται σύμφωνα με τις λειτουργικές απαιτήσεις. Τηρείται απόσταση 1 m κατ' ελάχιστον μεταξύ του δοκιμίου και των τοίχων του εργαστηρίου ή άλλης μεταλλικής κατασκευής. Το δοκίμιο συνδέεται με το σύστημα γείωσης σύμφωνα με τις οδηγίες και απαιτήσεις εγκατάστασης. Δεν επιτρέπεται πρόσθετη γείωση. Το καλώδιο της γείωσης (πράσινο-κίτρινο) της γεννήτριας συνδέεται στο εδαφικό επίπεδο αναφοράς. Το συνολικό μήκος του καλωδίου δεν πρέπει να ξεπερνά τα 2 m.

### Επιτραπέζιος εξοπλισμός

Ο επιτραπέζιος εξοπλισμός τοποθετείται στο ειδικά διαμορφωμένο ξύλινο τραπέζι, ύψους 0,8 m με επικολλημένο το οριζόντιο επίπεδο σύζευξης (HCP) διαστάσεων 1,6 m x 0,8 m από χαλκό.

### Επιδαπέδιος εξοπλισμός

Το δοκίμιο και τα καλώδια πρέπει να απομονώνονται από το εδαφικό επίπεδο αναφοράς με ένα μονωτικό στήριγμα πάχους 0,1 m. Τυχόν πόδια στήριξης του δοκιμίου παραμένουν στη θέση τους.

### 2.3 Παράμετροι ρεύματος ηλεκτροστατικής εκφόρτισης

Οι παράμετροι που πρέπει να ελέγχονται είναι:

- Ρεύμα κορυφής
- Χρόνος ανόδου
- Χρόνος καθόδου παλμού
- Γραμμικότητα τάσης

Δίνεται ο κατωτέρω πίνακας σύμφωνα με την παράγραφο 6.2 του προτύπου IEC 61000-4-2:

Επίπεδο	Ένδειξη τάσης kV	Ρεύμα κορυφής (±10%) Α	Χρόνος ανόδου με διακόπτη εκκένωσης t <sub>r</sub> (ns)	Ρεύμα στα 30 ns (±30%) Α	Ρεύμα στα 60 ns (±30%) Α
1	2	7.5	0.7-1	4	2
2	4	15	0.7-1	8	4
3	6	22.5	0.7-1	12	6
4	8	30	0.7-1	16	8

Πίνακας 2.1: Επίπεδα τάσεων δοκιμών

### 2.4 Τι ορίζει το πρότυπο ANSI για τις κυματομορφές του ρεύματος εκφορτίσεως

Στο πρότυπο ANSI (American National Standard Institute) C63.16.1993 [15] οι τύποι εκφόρτισης για την παραγόμενη ηλεκτροστατική εκφορτίση είναι οι ακόλουθοι:

Εκφορτίσεις από το ανθρώπινο σώμα προς μεταλλικά σώματα (hand metal).

Εκφορτίσεις μεταξύ μεταλλικών αντικειμένων (metallic furniture).

Αυτές οι δοκιμές ηλεκτροστατικής εκφόρτισης μπορούν να πραγματοποιηθούν χρησιμοποιώντας γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων για δοκιμές μέσω αέρα ή επαφής.

### 2.4.1 Δοκιμές ESD μέσω αέρα ή επαφής

Οι μέθοδοι προσομοίωσης ηλεκτροστατικής εκφόρτισης στον αέρα ή σε επαφή έχουν επιλεχθεί ως οι πιο κατάλληλοι για τον καθορισμό των αποτελεσμάτων που

δημιουργούνται κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Παρόλα αυτά κάθε ένα από τα παραπάνω είδη ηλεκτροστατικής εκφόρτισης παρουσιάζει πολλά πλεονεκτήματα και μειονεκτήματα οπότε θα πρέπει σε κάθε περίπτωση να αποφασιστεί ποιο είδος ηλεκτροστατικής εκφόρτισης θα χρησιμοποιηθεί. Έτσι:

Για δοκιμές σε μεταλλικές επιφάνειες μπορούν να χρησιμοποιηθούν και οι δυο μέθοδοι ηλεκτροστατικής εκφόρτισης που αναφέρονται παραπάνω.

Για δοκιμές σε μονωτικές επιφάνειες η επικρατούσα μέθοδος είναι η εκφόρτιση μέσω αέρα.

Όταν επιχειρούμε έμμεσα τέστ ηλεκτροστατικής εκφόρτισης χρησιμοποιώντας επίπεδα ζεύξης μπορούμε να χρησιμοποιήσουμε είτε εκφορτίσεις μέσω αέρα είτε μέσω επαφής αλλά οι εκφορτίσεις επαφής προτιμούνται λόγω της ικανότητας της για επαναληπτικότητα.

### 2.4.2 Ρεύμα ESD σύμφωνα με το πρότυπο ANSI

Οι γεννήτριες ESD οι οποίες είναι ικανές να παράγουν τις κυματομορφές που φαίνονται στο Σχήμα 2.3 πρέπει να είναι σε θέση να ακολουθούν τις προδιαγραφές για κάθε επαναλαμβανόμενο ρυθμό εκφόρτισης που είναι σύμφωνος με τα πειράματα. Το Πρότυπο ANSI ορίζει την κυματομορφή του ρεύματος για τρεις διαφορετικές περιοχές τάσης φόρτισης όπως φαίνεται στο Σχήμα 2.3.

Τα χαρακτηριστικά των γεννητριών ESD σύμφωνα με το πρότυπο ANSI είναι τα ακόλουθα:

- Ρεύμα φορτίσεως ( $I_{ch}$ ):  $\leq$  3.5 mA (dc) σε κάθε τάση φόρτισης.
- Τάση εξόδου: τουλάχιστον 1-6 kV για εκφορτίσεις επαφής και 2-15 kV για εκφορτίσεις μέσω αέρα.
- Ακρίβεια στην τάση εξόδου: ± 5%
- Πολικότητα της τάσης εξόδου: και οι δύο πολικότητες της εκφόρτισης πρέπει να χρησιμοποιούνται κατά τη διάρκεια των ερευνητικών ελέγχων για να καθοριστούν τα αποτελέσματα που δημιουργούνται στα υπό εξέταση δοκίμια.
- Χρόνος κρατήματος (holding time): τουλάχιστον 5 sec.



Σχήμα 2.3: Κυματομορφές ρεύματος για εκφορτίσεις σε διαφορετικές τάσεις σύμφωνα με το πρότυπο ANSI.

# Κεφάλαιο 3

### Βιβλιογραφική ανασκόπηση

### 3.1 Σκοπός

Στο κεφάλαιο αυτό θα παρουσιαστεί η μοντελοποίηση της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης με βάση το στοιχειώδες ηλεκτρικό δίπολο και θα δοθούν οι αναλυτικές εκφράσεις τόσο για το ηλεκτρικό όσο και το μαγνητικό πεδίο. Επίσης θα παρουσιαστούν στοιχεία από μελέτες που έχουν γίνει στο παρελθόν σχετικά με το πώς μεταβάλλεται το πεδίο σε συνάρτηση με την απόσταση κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

### 3.2 Το ηλεκτρικό δίπολο

Ο πρώτος σπινθήρας που θα υπάρξει κατά τη διάρκεια της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης παράγει μεγάλες τιμές στη μεταβολή του ρεύματος  $\frac{\partial i(t)}{\partial t}$ , όπου i(t) είναι το ρεύμα που παράγεται κατά την εκφόρτιση. Η μεταβολή του ρεύματος  $\frac{\partial i(t)}{\partial t}$  παίζει σημαντικότατο ρόλο στα παραγόμενα ηλεκτρομαγνητικά πεδία. Ο αρχικός αυτός σπινθήρας εξαρτάται επίσης από την ταχύτητα του αντικειμένου που παράγει την εκφόρτιση, που στην περίπτωσή μας είναι η γεννήτρια παραγωγής ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Έχουν διαπιστωθεί τα εξής σχετικά με το αρχικό στάδιο της εκφόρτισης:

- Όσο μεγαλύτερη είναι η ταχύτητα προσέγγισης του σώματος που θα προκαλέσει την εκφόρτιση τόσο πιο απότομες είναι οι μεταβολές των καμπυλών του ρεύματος.
- β) Υψηλότερες τάσεις εκφόρτισης απαιτούν υψηλότερες ταχύτητες προσέγγισης του στόχου, ώστε να επιτευχθούν πολύ γρήγορα φαινόμενα.

Το μοντέλο που μπορούμε να χρησιμοποιήσουμε για να περιγράψουμε την ηλεκτροστατική εκφόρτιση είναι το σημειακό ηλεκτρικό δίπολο [16, 17]. Το

22

σύστημα συντεταγμένων που θα χρησιμοποιηθεί είναι οι κυλινδρικές συντεταγμένες λόγω της γεωμετρίας του προβλήματος. Το σημειακό ηλεκτρικό δίπολο τοποθετείται κατά μήκος του άξονα z, με το κέντρο του στην αρχή Ο του συστήματος συντεταγμένων. Τα σημειακά φορτία +q, -q προσομοιώνουν τις συνθήκες που επικρατούν ακριβώς πριν συμβεί η εκφόρτιση, τη στιγμή  $t = 0^{-}$ , όταν έχουμε την κατάσταση ενός ηλεκτροστατικού δίπολου. Αμέσως με την αρχή του φαινομένου, το δίπολο εκφορτίζεται διαμέσου του αγώγιμου δρόμου μήκους  $2\ell$  που δημιουργείται ανάμεσα στα δυο φορτία. Έτσι γραμμικό ρεύμα, θεωρούμενο ως θετική κίνηση αρνητικών φορτίων (ή αρνητική θετικών φορτίων), χρονικά μεταβαλλόμενο θα αρχίσει να ρέει στον αγώγιμο δρόμο μήκους  $2\ell$ .

### 3.3 Πεδιακή ανάλυση της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης

Στην παράγραφο αυτή θα γίνει εκτενής ανάλυση του εκπεμπόμενου ηλεκτρομαγνητικού πεδίου από ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Χρησιμοποιώντας σαν μαθηματικό εργαλείο τις εξισώσεις του Maxwell οι P.F Wilson και M.T. Ma [16], εξήγαγαν αναλυτικές εκφράσεις για το παραγόμενο ηλεκτρομαγνητικό πεδίο.

### 3.3.1 Αναλυτική επίλυση – Εγγύς και μακρινό πεδίο

Το σημειακό ηλεκτρικό δίπολο τοποθετείται κατά μήκος του άξονα z, με το κέντρο του στην αρχή του συστήματος συντεταγμένων (σημείο O) όπως φαίνεται στο Σχήμα 3.1. Το σύστημα συντεταγμένων που χρησιμοποιείται είναι το κυλινδρικό λόγω της συμμετρίας του προβλήματος. Το φορτίο +q βρίσκεται σε ύψος z, οπότε το είδωλό του βρίσκεται στο -z. Τα χρονομεταβλητά πεδία μπορούν εύκολα να υπολογιστούν από τη θεωρία των ηλεκτρομαγνητικών πεδίων [18]. Η εκφόρτιση γίνεται πάνω στο επίπεδο, όπως φαίνεται και στο Σχήμα 3.1 που παρουσιάζεται παρακάτω:



Σχήμα 3.1: Ηλεκτρικό δίπολο ευρισκόμενο πάνω από επίπεδο

23

Οι αναλυτικές εξισώσεις για την ένταση του ηλεκτρικού και μαγνητικού πεδίου [16], Ε και Η αντιστοίχως είναι:

$$\vec{E} = E_{\rho} \cdot \vec{\alpha_{\rho}} + E_{z} \cdot \vec{\alpha_{z}} \quad (3.1)$$

$$E_{\rho} = \frac{d}{2 \cdot \pi \cdot \varepsilon_{0}} \cdot \frac{\rho \cdot z}{R^{2}} \left( \frac{3 \cdot i(z, t - \frac{R}{c})}{c \cdot R^{2}} + \frac{1}{c^{2}R} \frac{\partial i(z, t - \frac{R}{c})}{\partial t} \right) \quad (3.2)$$

$$E_{z} = \frac{d}{2 \cdot \pi \cdot \varepsilon_{0}} \left( \left( \frac{3 \cdot z^{2}}{c \cdot R^{4}} \cdot \frac{1}{c \cdot R^{2}} \right) \cdot i(z, t - \frac{R}{c}) + \left( \frac{z^{2}}{c^{2} \cdot R^{3}} \cdot \frac{1}{c^{2} \cdot R} \right) \cdot \frac{\partial i(z, t - \frac{R}{c})}{\partial t} \right) \quad (3.3)$$

$$H_{\phi}(\rho, z, t) = \frac{d}{2 \cdot \pi} \cdot \frac{\rho}{R} \left( \frac{i(z, t - \frac{R}{c})}{R^2} + \frac{1}{c \cdot R} \frac{\partial i(z, t - \frac{R}{c})}{\partial t} \right)$$
(3.4)

όπου *R* είναι η απόσταση του σημείου εκφόρτισης από το σημείο παρατήρησης ( $\rho$ ,  $\varphi$ , *z*), *c* η ταχύτητα του φωτός), d=2 $\ell$  το μήκος του αγώγιμου δρόμου που δημιουργείται ανάμεσα στα δυο φορτία, ε<sub>0</sub> η διηλεκτρική σταθερά του κενού, α<sub>z</sub>, α<sub>p</sub> τα μοναδιαία διανύσματα στο σύστημα κυλινδρικών συντεταγμένων και  $\rho$  η προβολή του μήκους *R* πάνω στο επίπεδο xy.

### 3.4 Η μεταβολή του πεδίου σε συνάρτηση με την απόσταση κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση

Ο D. Pommerenke [19] έχει ασχοληθεί με τη μεταβολή του μαγνητικού πεδίου σε συνάρτηση με την απόσταση και στηριζόμενος στη σχέση (3.4) αναφέρει πώς αυτή μπορεί να τροποποιηθεί προκειμένου να περιγραφεί καλύτερα το μαγνητικό πεδίο σε μακρινές και κοντινές αποστάσεις. Όπως μπορούμε να παρατηρήσουμε, η σχέση (3.4) δείχνει ότι υπάρχουν δυο βασικές περιοχές για το ηλεκτρομαγνητικό πεδίο:

• Η περιοχή του εγγύς πεδίου στη οποία επικρατεί το ρεύμα  $i(z, t - \frac{R}{c})$  και

Η περιοχή του μακρινού πεδίου στην οποία επικρατών όρος είναι η

παράγωγος του ρεύματος 
$$\frac{\partial i(z,t-\frac{R}{c})}{\partial t}$$
.

Στην ίδια εργασία του ο D. Pommerenke [19] έχει μελετήσει τη μεταβολή του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει της απόστασης. Εάν η παράγωγος του ρεύματος δεν είναι επικρατούσα, δηλαδή  $\frac{\partial i}{\partial t} = 0$  τότε το μαγνητικό πεδίο μπορεί να υπολογιστεί από τη σχέση 3.5:

$$H_{\varphi}(\rho, \mathbf{z}, t) = \frac{I}{2 \cdot \pi \cdot \rho} \cdot \frac{\ell}{\sqrt{\rho^2 + \ell^2}}$$
(3.5)

Αντίθετα όταν ρ>> l ή ρ<<l ισχύει ο νόμος του Ampere και το μαγνητικό πεδίο μπορεί να περιγραφεί από την εξίσωση 3.6:

$$H_{\phi}(\rho, z, t) = \frac{I}{2 \cdot \pi \cdot \rho}$$
(3.6)

Στο μαγνητικό πεδίο μπορούμε να διακρίνουμε τρεις περιοχές όπως φαίνεται στο Σχήμα 3.2:



Σχήμα 3.2: Μεταβολή του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει της απόστασης

Στην περιοχή Ι το μαγνητικό πεδίο μεταβάλλεται συναρτήσει του παράγοντα 1/ρ. Οι κυματομορφές ρεύματος και πεδίου είναι σχεδόν ίδιες. Στην περιοχή ΙΙ το πεδίο μεταβάλλεται συναρτήσει του παράγοντα 1/ρ<sup>2</sup> ενώ στην περιοχή ΙΙΙ βάση του 1/ρ. Στα Σχήματα 3.3 και 3.4 φαίνεται η μεταβολή του ηλεκτρομαγνητικού πεδίου για απόσταση από 0.1 m ως 10 m. Στο Σχήμα 3.3 εμφανίζεται το παραγόμενο ηλεκτρομαγνητικό πεδίο για εκφορτίσεις αέρα, όπου το ρεύμα μεταβάλλεται ως τη
μέγιστη τιμή του με αργό ρυθμό ( $t_r$ =4 ns) ενώ στο Σχήμα 3.4 παρουσιάζεται το παραγόμενο ηλεκτρομαγνητικό πεδίο για εκφορτίσεις αέρα, όπου το ρεύμα εκφόρτισης μεταβάλλεται πολύ γρήγορα ( $t_r$ =377 psec). Άλλωστε οι διαφορετικοί χρόνοι ανόδου είναι απόλυτα λογικοί εφόσον στις εκφορτίσεις αέρα το ρεύμα εκφόρτισης είναι κάθε φορά διαφορετικό και εξαρτάται από τα μήκη τόξου, την υγρασία και την ταχύτητα προσέγγισης του πιστολιού.



Σχήμα 3.3: Μεταβολή της κορυφής του μαγνητικού πεδίου από το σημείο εκφόρτισης συναρτήσει της απόστασης.

Στο Σχήμα 3.3 έχουμε ανάπτυξη τόξου σε απόσταση 2,7 mm από το δοκίμιο υπό τάση 10 kV και ο χρόνος ανόδου του ρεύματος είναι αργός της τάξης των 4 ns. Το ηλεκτρικό πεδίο φθάνει τη μέγιστη τιμή του μετά από 20 ns και με χρόνο ανόδου 10 ns για την κοντά στο δοκίμιο περιοχή. Σε μακρινότερες αποστάσεις ο χρόνος ανόδου τόσο για το μαγνητικό όσο και για το ηλεκτρικό πεδίο είναι της τάξης των 4 ns. Οι περιοχές Ι, ΙΙ και ΙΙΙ μπορούν εύκολα να αναγνωριστούν. Στην περιοχή κοντά στο δοκίμιο οι κυματομορφές του ηλεκτρικού και του μαγνητικού πεδίου είναι πολύ διαφορετικές, αλλά στην απόσταση των 4 m παρουσιάζονται σχεδόν ίδιες.

Κοντά στο σφαιροειδές το πεδίο μειώνεται βάση του παράγοντα 1/ρ και συνεπώς βρισκόμαστε στην περιοχή Ι. Σε απόσταση γύρω στα 0,2 m το πεδίο αρχίζει να μειώνεται γρηγορότερα σύμφωνα με το λόγο 1/ρ<sup>2</sup> οπότε βρισκόμαστε στην περιοχή ΙΙ. Από τα 2 m και μετά η μείωση ακολουθεί το λόγο 1/ρ, οπότε έχουμε περάσει στην περιοχή ΙΙΙ.

Στο Σχήμα 3.4 έχουμε ανάπτυξη τόξου σε απόσταση 1,22 mm από το δοκίμιο υπό τάση 10 kV, ενώ έχουμε γρήγορο χρόνο ανόδου του ρεύματος της τάξης των 377 ps.



Σχήμα 3.4: Μεταβολή της κορυφής του μαγνητικού πεδίου από το σημείο εκφόρτισης συναρτήσει της απόστασης

Σε αυτή την περίπτωση το πεδίο μειώνεται βάση του παράγοντα 1/ρ λόγω της παραγώγου της σχέσης (3.4) που αρχίζει πλέον να κυριαρχεί κοντά στο σφαιροειδές. Η αλλαγή της κυματομορφής, η οποία καθορίζεται από το ρεύμα σε κοντινές αποστάσεις και την παράγωγό του σε μακρινότερες όπως φαινόταν στην προηγούμενη περίπτωση όπου είχαμε αργό χρόνο ανόδου του ρεύματος εδώ δεν είναι πλήρως ορατή.

# 3.5 Μεταβατικά ηλεκτρομαγνητικά πεδία προερχόμενα από ρεύμα ηλεκτροστατικής εκφόρτισης

Έρευνα του Πανεπιστήμιου της Ανκόνα στην Ιταλία, υπό τον καθηγητή του τομέα Ηλεκτρονικής και Ελέγχου [26], τόσο σε θεωρητικό όσο και σε πειραματικό επίπεδο, αποτίμησε διεξοδικά το ηλεκτρομαγνητικό πεδίο, παραγόμενο από ηλεκτροστατική εκφόρτιση.

## 3.5.1 Θεωρητική προσέγγιση

Οι γεωμετρίες που ελήφθησαν υπόψη για τη θεωρητική προσέγγιση παρουσιάζονται στο Σχήμα 3.5.



Σχήμα 3.5:(α) Μονόπολο, πάνω σε γειωμένο επίπεδο, τροφοδοτούμενο από ομοαζονικό καλώδιο. (β) Ημικύκλιο, πάνω σε γειωμένο επίπεδο, τροφοδοτούμενο από ομοαζονικό καλώδιο.

Η συγκεκριμένη διάταξη επιλέχθηκε, διότι αφενός παρέχει την ένταση και την κυματομορφή του εκπεμπόμενου πεδίου από μία ηλεκτροστατική εκφόρτιση, αφετέρου είναι υλοποιήσιμη και στην πειραματική προσέγγιση. Μέσω του ομοαξονικού καλωδίου, ο παλμός ηλεκτροστατικής εκφόρτισης οδηγείται στους δυο αισθητήρες μέτρησης του ηλεκτρομαγνητικού πεδίου. Η ανάλυση γίνεται με τη 'Μέθοδο των Ροπών Στο Πεδίο Του Χρόνου' (Method of Moments in Time Domain, MoMTD) εφαρμοσμένη στην 'Τροποποιημένη Ολοκληρωτική Εξίσωση Ηλεκτρικού Πεδίου' (Modified Electric Field Integral Equation, EFIE) για το ρεύμα κατά μήκος της κεραίας. Η EFIE τροποποιείται για να ερμηνεύει την ανάκλαση που δημιουργείται στη θύρα εισόδου των πηγών ακτινοβολίας, όταν αυτές τροφοδοτούνται από το ομοαξονικό καλώδιο. Υποθέτοντας γειωμένο επίπεδο απείρου μήκος εφαρμόζεται η θεωρία των ειδώλων. Παραλείπεται λοιπόν το άπειρο επίπεδο και προκύπτουν ένα δίπολο και ένας βρόγχος. Το ισοδύναμο κύκλωμα της διάταξης, υποθέτοντας τροφοδοσία από πραγματική πηγή προκειμένου να επιτευχθεί καλύτερη προσέγγιση με τα πειραματικά αποτελέσματα, είναι το ακόλουθο:



Σχήμα 3.6:Ισοδύναμο κύκλωμα διάταζης.

Μία πραγματική πηγή εσωτερικής αντίστασης  $R_g$  τροφοδοτεί γραμμή μεταφοράς χαρακτηριστικής σύνθετης αντίστασης  $Z_0$ , χωρίς απώλειες. Το ρόλο του φορτίου διαδραματίζει η κεραία. Έτσι, η τάση  $V_{\alpha}$  στα άκρα της κεραίας μπορεί να υπολογισθεί με χρήση απλής θεωρίας γραμμών μεταφοράς. Υποθέτοντας πως  $Rg=Z_0$ , προκύπτει πως:

$$V_{\alpha} = V_0 - Z_0 I_{\alpha} \tag{3.6}$$

Η τροποποιημένη (διαφορική) μορφή της EFIE έχει ως εξής:

$$\frac{\partial \vec{E}^{i}(s,t)}{\partial t} \cdot \hat{s} = E_{1} \frac{\partial V_{0}(t-\frac{R}{c})}{\partial t} + E_{2} \frac{\partial^{2} V_{0}(t-\frac{R}{c})}{\partial t^{2}} + E_{3} \frac{\partial^{3} V_{0}(t-\frac{R}{c})}{\partial t^{3}} - Z_{0} \left( E_{1} \frac{\partial I_{a}(t-\frac{R}{c})}{\partial t} + E_{2} \frac{\partial^{2} I_{a}(t-\frac{R}{c})}{\partial t^{2}} + E_{3} \frac{\partial^{3} I_{a}(t-\frac{R}{c})}{\partial t^{3}} \right)$$

$$(3.7)$$

όπου  $E^i(s,t)$  το εγειρόμενο πεδίο λόγω της γεννήτριας τάσης, c η ταχύτητα του φωτός, R η απόσταση μεταξύ της πηγής και ενός σημείου στο πεδίου, E<sub>1</sub>, E<sub>2</sub>, E<sub>3</sub> συντελεστές εξαρτόμενοι από τις γεωμετρικές παραμέτρους, Z<sub>0</sub> η σύνθετη αντίσταση της γραμμής μεταφοράς και  $\hat{s}$  το μοναδιαίο διάνυσμα εφαπτόμενο στον άξονα σε σημείο του πεδίου.

#### 3.5.2 Πειραματική προσέγγιση

Για το πειραματικό μέρος υλοποιείται η διάταξη που παρουσιάζεται στο Σχήμα 3.7.



Σχήμα 3.7:Η πειραματική διάταζη.

Ένας θηλυκός σύνδεσμος τύπου Ν τοποθετείται σε γειωμένο επίπεδο αλουμινίου διαστάσεων 1 m x 1 m: ίσιο καλώδιο συγκολάται στον κεντρικό αγωγό του συνδέσμου δημιουργώντας μονοπολική κεραία. Για τη δημιουργία ημικυκλίου, το καλώδιο καμπυλώθηκε και η άκρη του βιδώθηκε στο επίπεδο.

Δύο είδη σημάτων χρησιμοποιήθηκαν προκειμένου να διεγερθεί η κεραία:

- ένας τεχνητός παλμός (Set-up 1) προερχόμενος από αναλυτή δικτύου (Network Analyzer, NWA) και
- ένας πραγματικός παλμός ηλεκτροστατικής εκφόρτισης (Set-up 2) προερχόμενος από γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων Schaffner NSG-432. Στα Σχήματα 3.8 και 3.9 παρουσιάζεται η μορφή των δύο αυτών παλμών.



Σχήμα 3.8:Ισοδύναμος παλμός παρεχόμενος από το NWA.



Σχήμα 3.9:Σήμα από τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων εκτελώντας εκφόρτιση στα 4 kV υπό φορτίο 50 Ω.

#### 3.5.3 Συγκριτικά αποτελέσματα

#### 3.5.3.1 Στο μονόπολο

Με βάση το Σχήμα 3.5(α) τα ηλεκτρομαγνητικά πεδία εκτιμήθηκαν στα σημεία P1 και P2 κατά μήκος του άξονα y και σε αποστάσεις y<sub>P1</sub> = 10 cm, y<sub>P2</sub> = 40 cm από το μονόπολο, σε ύψη  $z_{P1} = z_{P2} = 4$  cm από το γειωμένο επίπεδο. Οι τιμές αυτές επιλέγονται καθώς είναι αντιπροσωπευτικές της πραγματικής κατάστασης σε μία έμμεση εκφόρτιση (όσον αφορά τις αποστάσεις) και με γνώμονα τη διάσταση των αισθητήρων του ηλεκτρικού και μαγνητικού πεδίου (όσον αφορά την υψομετρική διαφορά από το γειωμένο επίπεδο). Στα Σχήματα 3.10 και 3.11 τα οποία ακολουθούν, αντιπαραβάλλονται τα θεωρητικά και τα πειραματικά αποτελέσματα για το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο.



(α)



(β)

Σχήμα 3.10:Συγκριτικά αποτελέσματα για το μονόπολο για το σημείο Ρ1

 $(y_{PI} = 10 \text{ cm}, z_{PI} = 4 \text{ cm})$ 



(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.

(α)



Σχήμα 3.11:Συγκριτικά αποτελέσματα για το μονόπολο για το σημείο P2

 $(y_{P2} = 40 \text{ cm}, z_{P2} = 4 \text{ cm})$ 

(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.

Η λεπτή γραμμή, αντιστοιχεί στα θεωρητικά αποτελέσματα.

Για το ηλεκτρικό πεδίο, παρατηρείται πως η συνιστώσα χαμηλής συχνότητας που υπερτίθεται στην κυμάτωση στο εγγύς πεδίο (σημείο P1) εξαφανίζεται στο μακρινό πεδίο (σημείο P2). Αυτό οδηγεί σε διαφορετικές κυματομορφές για τα δύο σημεία. Από την άλλη, το μαγνητικό πεδίο δεν επηρεάζεται από τα ηλεκτρικό φορτίο και για το λόγο αυτό οι κυματομορφές είναι όμοιες για τα δύο σημεία (εάν εξαιρεθεί ο παράγων κλιμάκωσης ¼ ο οποίος απορρέει από τον παράγοντα εξασθένισης του πεδίου 1/ρ. Επιπρόσθετα, αντιπαραβάλλοντας το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο στο σημείο P2 παρατηρούνται παρόμοιες κυματομορφές και ο τυπικός λόγος των 377 Ω.

#### **3.5.3.1 Στο ημικύκλιο**

Με βάση το Σχήμα 3.5(α) τα ηλεκτρομαγνητικά πεδία εκτιμήθηκαν στα σημεία P1 και P2 κατά μήκος του άξονα y και σε αποστάσεις  $y_{P1} = 10$  cm,  $y_{P2} = 40$  cm από το ημικύκλιο και διαμήκως στο ημικυκλίο στα σημεία Q1, Q2 σε αποστάσεις  $x_{Q1} =$ 10cm και  $x_{Q2} = 40$  cm από το κέντρο του ημικυκλίου. Όλα τα σημεία, είναι σε ύψος 4cm από το γειωμένο επίπεδο. Καθώς η διάταξη δεν είναι συμμετρική όπως στην περίπτωση του μονόπολου, αναμένεται διαφορετική δομή πεδίου κατά μήκος των

+ 6-0

2

3 4 5

1

δύο αξόνων. Στα Σχήματα 3.12, 3.13, 3.14 και 3.15 αντιπαραβάλλονται τα θεωρητικά και τα πειραματικά αποτελέσματα για το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο.



(β)

7 8 Time (ns) 10 - 11

9

12 13

14 15

б

Σχήμα 3.12:Συγκριτικά αποτελέσματα για το ημικύκλιο για το σημείο Ρ1

 $(y_{PI} = 10 \text{ cm})$ 

(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.



(α)



(β)

Σχήμα 3.13:Συγκριτικά αποτελέσματα για το ημικύκλιο για το σημείο P2

 $(y_{P2} = 10 \ cm)$ 

(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.



(α)



Σχήμα 3.14:Συγκριτικά αποτελέσματα για το ημικύκλιο για το σημείο Q1

 $(x_{Ql} = 10 \ cm)$ 

(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.



(α)



Σχήμα 3.15:Συγκριτικά αποτελέσματα για το ημικύκλιο για το σημείο Q2

 $(x_{O2} = 40 \text{ cm})$ 

(α)Ηλεκτρικό πεδίο, (β) Μαγνητικό πεδίο.

Η λεπτή καμπύλη αντιστοιχεί στα θεωρητικά αποτελέσματα.

Για τα σημεία P1 και P2 συμπεραίνεται διττή συμπεριφορά των πεδίων σε σχέση με την περίπτωση του μονόπολου. Το ηλεκτρικό πεδίο χαρακτηρίζεται από ομαλή και γρήγορη κυμάτωση ενώ το μαγνητικό πεδίο από μία σημαντική συνιστώσα χαμηλής συχνότητας, πιο ορατή στο σημείο P1. Στο σημείο P2, η συνιστώσα αυτή έχει μειωθεί κατά πολύ.

Όσον αφορά τα σημεία Q1 και Q2 το ηλεκτρικό πεδίο δείχνει περισσότερο ομαλό αλλά η εξασθένιση μεταξύ των σημείων Q1 και Q2 υπονοεί μία σύνθετη κατανομή πεδίου εξαιτίας της εγγύτητας της πηγής και της ανομοιομορφίας του ρεύματος κατά μήκος της δομής. Το μαγνητικό πεδίο κοντά στο βρόγχο είναι ανάλογο του ρεύματος σε αυτόν. Η φύση του πεδίου, επιβεβαιώνεται από τη μορφή του για το σημείο Q2. Επίσης, μακριά από την πηγή, μία υψίσυχνη κυμάτωση υπερτίθεται στο ημιστατικό πεδίο.

## 3.5.4 Συμπερασματικά

Συγκρίνοντας θεωρητικά και πειραματικά αποτελέσματα και αναγνωρίζοντας την πιθανότητα των πειραματικών αποκλίσεων, σημειώνεται ικανοποιητική συμφωνία μεταξύ πειραματικών και θεωρητικών δεδομένων. Το σφάλμα στα πλάτη των πεδίων δεν ξεπερνά ποτέ τα 2-3 dB, κάτι το οποίο είναι απόλυτα δεκτό.

## 3.6 Η ενέργεια της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης

Ο Jan Sroka [20], έχει ασχοληθεί με τα γεγονότα που λαμβάνουν χώρα κατά τη διαδικασία της ηλεκτρομαγνητικής εκφόρτισης από ένα φορτισμένο ανθρώπινο σώμα προς ένα δοκίμιο. Λίγο πριν την πραγματοποίηση της εκφόρτισης, έχουμε την ανάπτυξη ενός ηλεκτροστατικού πεδίου μεταξύ των δακτύλων του ανθρώπινου σώματος που θα έρθει σε επαφή με το δοκίμιο και του δοκιμίου. Η υψηλή τιμή της έντασης του ηλεκτρικού πεδίου, μπορεί να προκαλέσει ιονισμό των μορίων του αέρα από κρούσεις ηλεκτρομαγνητικής εκφόρτισης. Το επόμενο βήμα για τη δημιουργία της ηλεκτρομαγνητικής εκφόρτισης. Το επόμενο βήμα είναι η δημιουργία ενός αγώγιμου δρόμου μεταξύ του δακτύλων του ανθρώπινου σώματος που δοκιμίου είτε αυτά βρεθούν πολύ κοντά είτε έρθουν σε επαφή. Το αναπτυσσόμενο ρεύμα, δημιουργεί ένα μαγνητικό πεδίο με μεγάλη πυκνότητα μαγνητικής ενέργειας και έτσι εξηγείται το γεγονός ότι μέρος της ενέργειας του ηλεκτρικού πεδίου μετατρέπεται σε ενέργεια του μαγνητικού πεδίου. Στη συνέχεια, το ρεύμα θα προχωρήσει στα αγώγιμα εξαρτήματα μεταφέροντας και η μείωση του

ηλεκτρικού πεδίου, διαδίδονται κατά μήκος των αγώγιμων επιφανειών με την ταχύτητα του φωτός.

Ο παραπάνω τύπος κύματος, δεν μπορεί να μεταφέρει αρκετή ενέργεια σε μακρινές αποστάσεις. Εξαιτίας του σχήματος των αγώγιμων επιφανειών, το κύμα διασκορπίζεται έτσι ώστε ένα μέρος του να διαδίδεται στον ελεύθερο χώρο, ενώ ένα άλλο να υφίσταται ανάκλαση στις παραπάνω επιφάνειες. Έτσι μπορούμε να θεωρήσουμε ότι αναπτύσσονται διαφορετικά κέντρα ενέργειας κάθε ένα από τα οποία θα εκφορτιστεί ξεχωριστά.

Όπως γνωρίζουμε, η κυματομορφή του ρεύματος παρουσιάζει ένα δεύτερο μέτωπο κατά την εκφόρτιση. Το δεύτερο αυτό μέτωπο στα παραπάνω κέντρα ενέργειας, η εκφόρτιση των οποίων μπορεί να πάρει χρόνο αφού το κύμα ταξιδεύει από και προς την αγώγιμή επιφάνεια και ο χρόνος αυτός εξαρτάται από τη διάρκεια του παλμού.

# 3.7 Ρεύματα και πεδία ηλεκτροστατικής εκφόρτισης σε κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης (VCP) και σε οριζόντιο επίπεδο ζεύξης (HCP)

Εκτός από τη μεταβολή του μαγνητικού πεδίου σε συνάρτηση με την απόσταση, ο David Pommerenke [27], έχει ασχοληθεί και με τη μορφή του ρεύματος και των πεδίων (ηλεκτρικό και μαγνητικό) τα οποία παράγονται από ηλεκτροστατική εκφόρτιση σε κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης (VCP) και σε οριζόντιο επίπεδο ζεύξης (HCP).

## 3.7.1 Ανάλυση του κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης (VCP)

Μία τυπική δοκιμή, που υλοποιείται σε κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης είναι η ακόλουθη στο Σχήμα 3.16.



Σχήμα 3.16:Τυπική δοκιμή σε κατακόρυφο επίπεδο ζεύζης-Ζεύζη του σήματος στο καλώδιο του ποντικιού του Η/Υ

#### 3.7.1.1 Το εγχυόμενο ρεύμα

Το ρεύμα εγχύεται στο κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης όπως φαίνεται στο Σχήμα 3.17.



Σχήμα 3.17: Μοντέλο για την περιγραφή του VCP ρεύματος

Με βάση το Σχήμα 3.18 όπου παρουσιάζεται γραφικά το ρεύμα το οποίο εγχύεται στο κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης σε αντιπαραβολή με το ρεύμα το οποίο μετράται κατά τη βαθμονόμηση της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων (εκφόρτιση σε άπειρο γειωμένο επίπεδο), αποδεικνύεται πως τα δύο αυτά μεγέθη είναι όμοια.



Σχήμα 3.18: Ρεύμα στο κατακόρυφο επίπεδο ζεύζης σε αντιπαραβολή με το ρεύμα εκφόρτισης στο 1kV σε γειωμένο επίπεδο απείρου μήκους.

Εν συνεχεία αποδεικνύεται πειραματικά πως το εγχυόμενο ρεύμα (I<sub>1</sub>(t)) χρησιμοποιεί το κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης ως γραμμή μεταφοράς προκειμένου να διαδοθεί (I<sub>2</sub>(t)). Η διάταξη παρουσιάζεται στο Σχήμα 3.19.



Σχήμα 3.19:Θέσεις των αισθητήρων. Μήκος επιπέδου (VCP) 1 m.

Πιο συγκεκριμένα, κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης μήκους 1 m στήθηκε πάνω από οριζόντιο επίπεδο ζεύξης στο οποίο και τοποθετήθηκαν αισθητήρες σε δύο διαφορετικά σημεία του, (X = 0,1 m, Z = 0,2 m) και (X = 0,1 m, Z = 0,5 m), προκειμένου να μετρήσουν το πεδίο.

Τα αποτελέσματα είχαν ως εξής:



Σχήμα 3.20:Τα πεδία όπως προέκυψαν για τις θέσεις Z = 0,2 m και Z = 0,5 m.

Το φαινόμενο αυτό δείχνει πως σε απόσταση 0,1 m από το σημείο εκφόρτισης έχει δημιουργηθεί ένα κύμα το οποίο διασχίζει το κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης. Οι διαφορές στις κυματομορφές του παραπάνω σχήματος φανερώνουν πως μέρος του αρχικού ρεύματος δε συμμετέχει στο διαδιδόμενο, στο κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης, κύμα ρεύματος.

#### 3.7.1.2 Η δομή του πεδίου

Η δομή 'κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης υπερκείμενο οριζόντιου επιπέδου ζεύξης' αποτελεί γραμμή μεταφοράς. Η δομή του πεδίου φαίνεται στο Σχήμα 3.21.



Σχήμα 3.22:Σχηματική αναπαράσταση της δομής του ηλεκτρικού και του μαγνητικού πεδίου γύρω από το ζευγάρι VCP/HCP.

Αυτό το μοντέλο είναι βάσιμο για τα πρώτα μόνο ns καθώς το κύμα θα ανακλαστεί στο τέλος του κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης. Στην αρχική χρονική περίοδο οι ρυθμοί μεταβολής τόσο του ηλεκτρικού όσο και του μαγνητικού πεδίου μεγιστοποιούνται. Η δριμύτητα του παλμού της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης μεγιστοποιείται με τη μεγιστοποίηση των ρυθμών μεταβολής των πεδίων. Με την πάροδο του χρόνου κυριαρχεί ένα στατικό πεδίο. Στο σχήμα 3.23 δίδεται η σύνθετη αντίσταση της γραμμής μεταφοράς κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης-οριζόντιου επιπέδου ζεύξης.



Σχήμα 3.23:Σύνθετη αντίσταση της γραμμής μεταφοράς VCP-HCP.



Σχήμα 3.24:Ηλεκτρικό και μαγνητικό πεδίο στο οριζόντιο πεδίο ζεύζης.

#### 3.7.1.3 Μοντέλο συζευγμένης γραμμής μεταφοράς

Η γραμμή μεταφοράς κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης-οριζόντιου επιπέδου ζεύξης και η γραμμή μεταφοράς καλώδιο ποντικιού Η/Υ-οριζόντιου επιπέδου ζεύξης μοντελοποιείται ως δύο συζευγμένες γραμμές μεταφοράς, όπως παρατίθεται στο Σχήμα 3.25.



Σχήμα 3.25: Μοντέλο δύο συζευγμένων γραμμών μεταφοράς για τον υπολογισμό της σύζευζης μεταζύ κατακόρυφου επιπέδου ζεύζης και καλωδίου ποντικιού Η/Υ.

Καθώς ο λόγος αμοιβάιας επαγωγής Μ προς αμοιβαία χωρητικότητα C<sub>K</sub> είναι σταθερός, αρκεί ο υπολογισμός μίας εξ αυτών.

### 3.7.1.4 Μοντέλο γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

Η μοντελοποίηση της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ως πηγή συνεχούς ρεύματος με αντίσταση πηγής 330 Ω, δίδεται στο Σχήμα 3.26.



Σχήμα 3.26:Ισοδύναμο κύκλωμα μοντελοποίησης του εγχυόμενου ρεύματος

## 3.7.2 Ανάλυση του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης (HCP)

Στο οριζόντιο επίπεδο ζεύξης η εκφόρτιση γίνεται ως ακολόυθως. Ο υπό δοκιμή εξοπλισμός τοποθετείται σε απόσταση 0,1 m από την άκρη του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης. Η εκφόρτιση γίνεται στην άκρη του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης και ο χρήστης πρέπει να κρατά τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων στο επίπεδο του HCP.

Αυτού του είδους η ανάλυση είναι πιο περίπλοκη από την αντίστοιχη για το κατακόρυφο επίπεδο ζεύξης. Για το λόγο αυτό υποτίθεται πως δεν υπάρχει υπό δοκιμή εξοπλισμός πάνω στο οριζόντιο επίπεδο ζεύξης καθώς σε αντίθετη περίπτωση τα πεδία θα επηρεάζονταν.

#### 3.7.2.1 Εξοπλισμός – Διάταξη

Χρησιμοποιούνται δύο είδη διατάξεων. Ένα μεγάλο ημικυκλικό οριζόντιο επίπεδο ζεύξης ακτίνας 2,4 m και ένα κανονικού μεγέθους ορθογώνιο οριζόντιο επίπεδο ζεύξης διαστάσεων 0,8 m x 1,6 m, αμφότερα τοποθετημένα σε απόσταση 0,8 m από το έδαφος.

#### 3.7.2.2 Τα πρώτα ns

Το εγχυόμενο στην άκρη του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης ρεύμα δημιουργεί ένα κύμα στην πλευρά αυτή, καθώς επίσης και στο πάνω και κάτω μέρος του επιπέδου. Η ένταση του πεδίου στην άκρη του επιπέδου μεταβάλλεται ελαφρώς καθώς το κύμα οδεύει στη γραμμή μεταφοράς που αποτελείται από την άκρη του επιπέδου, τους πλησιέστερους τοίχους και τη γη. Το οδεύον κύμα στην επιφάνεια του επιπέδου, εκτός από την άκρη αυτού, παράγει πεδίο σύνθετης αντίστασης περί των 377 Ω του οποίου η δύναμη ελλαττώνεται σύμφωνα με το λόγω 1/ρ. Στο Σχήμα 3.27 παρουσιάζονται τα πεδία στην άκρη και στην επιφάνεια του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης.



(β)

Σχήμα 3.27:Ηλεκτρικό και μαγνητικό πεδίο: (α) στην άκρη,  $\hat{a} = 0^{\circ}$ , (β) 0,4 m από την άκρη,  $\hat{a} = 90^{\circ}$ .

#### 3.7.2.3 Πυκνότητα ρεύματος

Όσον αφορά την έγχυση του ρεύματος για την περίπτωση του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης ισύουν παρόμοια με την περίπτωση του κατακόρυφου επιπέδου ζεύξης. Δηλαδή το κύμα εγχύεται μέσα στο επίπεδο, με τη διαφορά πως ρέει και την άκρη αυτού. Μετρώντας το μαγνητικό πεδίο συμπεραίνεται πως το εγχυόμενο ρεύμα για μια συγκεκριμένη περιοχή του οριζόντιου επιπέδου ζεύξης. Η πυκνότητα ρεύματος δε μεταβάλλεται σημαντικά για γωνίες *â* μεταξύ 45 και 135 μοιρών. Στο Σχήμα 3.28 εξηγείται η γωνία *â*.



Σχήμα 3.28:Η γωνία  $\hat{a}$ .

Για γωνία 90 μοιρών το μαγνητικό πεδίο είναι περί τα 0,6 A/m ανά kV σε απόσταση 0,4 m από το σημείο εκφόρτισης, Σχήμα 3.27. Υποθέτωντας συνεχή πυκνότητα ρεύματος συνολικό ρεύμα 0,34 A ρέει μεταξύ 45 – 135 μοιρών και εάν το ίδιο ρεύμα ρέει στην πάνω και στην κάτω επιφάνεια μεταξύ 0 – 45 μοιρών και 135 – 180 μοιρών το συνολικό ρεύμα θα είναι 0,34 \* 4 = 1,36 A. Βάσει μετρήσεων όμως το συνολικό ρεύμα είναι περί τα 3,75 A έτσι συμπεραίνεται πως η πλειονότητα του ρεύματος ρέει κατά περιμετρικά, εκτός της περιοχής των 45 – 135 μοιρών.

Μετρήσεις στο μεγάλο ημικυκλικό οριζόντιο επίπεδο ζεύξης ακτινας 2,4 m έδειξαν πως το ρεύμα σε ακτίνα 0,2 m και 0,4 m από το σημείο εκφόρτισης είναι συνάρτηση του τετραγώνου της απόστασης κατά μήκος του ημικυκλικού τόξου. Η σχέση αυτή δεν ισχύει για μεγάλες αποστάσεις από το σημείο εκφόρτισης.

#### 3.7.2.4 Με την πάροδο του χρόνου

Με την πάροδο του χρόνου τα κύματα ανακλώνται πολλαπλώς. Μετά από κάθε ανάκλαση το πλάτος τους ελλαττώνεται η συνολική φόρτιση όμως παραμένει σταθερή. Καθώς ρέει λιγότερο ρεύμα, αυξάνεται ο λόγος ηλεκτρικού προς μαγνητικό πεδίο έως ότου προκύψουν σχεδόν ηλεκτροστατικές συνθήκες. Μία αργή εξασθένηση του ηλεκτρικού πεδίου προκύπτει από την αντίσταση γείωσης του 1 ΜΩ που συνδέει το οριζόντιο επίπεδο ζεύξης με το επίπεδο γης. Μετά από 80 ns (κατά προσέγγιση) εμφανίζεται στατικό ηλεκτρικό πεδίο. Στο Σχήμα 3.29 παρουσιάζεται η σταθερότητα του ηλεκτρικού πεδίου μετά τα 80 ns καθώς επίσης και η μεταβολή του με την απόσταση από το σημείο εκφόρτισης.



Σχήμα 3.29:Το ηλεκτρικό πεδίο

#### 3.8 Ανασκόπηση πειραματικών διατάξεων

Όπως έχει παρατηρηθεί από τα αποτελέσματα που προκύπτουν από τις πειραματικές διατάξεις το ηλεκτρομαγνητικό πεδίο δεν είναι συμμετρικό γύρω από το στόχο τα δε αποτελέσματα που προκύπτουν παρουσιάζουν διαφορές ανάλογα με τις μετρητικές διατάξεις που χρησιμοποιούμε. Ο Jan Sroka [20] μέτρησε το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο σε 12 διαφορετικά σημεία γύρω από το στόχο χρησιμοποιώντας ένα συγκεκριμένο τύπο αισθητήρων και ειδικότερα τα αισθητήρες της Prodyn, ενώ στη συνέχεια πραγματοποίησε τις ίδιες σειρές μετρήσεων με τους αισθητήρες κατασκευής του David Pommerenke. Στο Σχήμα 3.30 παρουσιάζεται η μετρητική διάταξη που χρησιμοποίησε καθώς και τα συμπεράσματα που προκύπτουν για το μαγνητικό και το ηλεκτρικό πεδίο.



Σχήμα 3.30: Διάταξη για τη μέτρηση του ηλεκτρικού και του μαγνητικού πεδίου γύρω από το στόχο

Τα σημεία που αναφέρονται στο Σχήμα 3.30, ως πάνω, κάτω, αριστερά και δεξιά σχετίζονται με τη θέση που έχουν αυτά ως προς τον τρόπο που τοποθετείται η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων πάνω στη μεταλλική επιφάνεια. Όσον αφορά το μαγνητικό πεδίο συναρτήσει του χρόνου είναι ανάλογο του ρεύματος. Στην πραγματικότητα για το εγγύς πεδίο στο σημείο εκφόρτισης οι δύο ποσότητες είναι ανάλογες. Για μεγαλύτερες αποστάσεις υπάρχει μια σχετική διαφοροποίηση στις δύο ποσότητες, η οποία οφείλεται στη μεταβολή του ρεύματος. Τα αποτελέσματα δείχνουν, ότι το μαγνητικό πεδίο δεν είναι συμμετρικό στα σημεία γύρω από το στόχο. Παρότι η πρώτη κορυφή έχει το ίδιο ύψος για τα σημεία που βρίσκονται πάνω, κάτω, αριστερά και δεξιά του σημείου εκφορτίσεως το ύψος της δεύτερης κορυφής είναι μεγαλύτερο για τα σημεία που βρίσκονται στο κάτω και στο δεξί μέρος όπως φαίνεται στο Σχήμα 3.31:



Σχήμα 3.31: Αριστερά το μαγνητικό πεδίο σε απόσταση 10cm στο πάνω σημείο ενώ δεζιά το μαγνητικό πεδίο στην ίδια απόσταση στο δεζί σημείο.

Η συμπεριφορά του ηλεκτρικού πεδίου [21] είναι διαφορετική από αυτή του μαγνητικού όσο αφορά τη χαρακτηριστική του ρεύματος. Στο Σχήμα 3.32 φαίνονται οι μετρούμενες τιμές για τα σημεία πάνω, κάτω, δεξιά και αριστερά του σημείου εκφόρτισης.



Σχήμα 3.32: Το ηλεκτρικό πεδίο (Ε) σε απόσταση 10cm από το σημείο εκφόρτισης στα σημεία πάνω, κάτω, αριστερά και δεζιά.

Όπως φαίνεται και από το Σχήμα 3.32 στην περίπτωση του ηλεκτρικού πεδίου υπάρχει μεγαλύτερη συμμετρία στην χαρακτηριστική όσον αφορά τις τέσσερις κατευθύνσεις. Η μόνη διαφορά παρατηρείται στην κάτω θέση και ιδιαίτερα στο ανώτερο και στο κατώτερο σημείο αυτής όπου η ένταση του ηλεκτρομαγνητικού πεδίου παρουσιάζεται μεγαλύτερη από τις άλλες τρεις κατευθύνσεις.

Οι παρατηρήσεις που έγιναν παραπάνω αναφέρονται στις μετρήσεις που έγιναν από τον Jan Sroka με την χρήση των αισθητήρων της Prodyn. Μια δεύτερη σειρά μετρήσεων που πραγματοποίησε ο ίδιος με τους αισθητήρες του David Pommerenke έδωσε σχεδόν παρόμοιες κυματομορφές για το ηλεκτρικό και για το μαγνητικό πεδίο. Οι όποιες διαφορές ανάμεσα στις κυματομορφές που προέκυψαν από τους δυο αυτούς τύπους αισθητήρων εστιάζονται περισσότερο στις μικρότερες αυξομειώσεις του πλάτους του μαγνητικού πεδίου με τους αισθητήρες του David Pommerenke και στο γεγονός των υψηλότερων τιμών ηλεκτρικού πεδίου με τους παραπάνω αισθητήρες.



# Πειραματική διάταξη

## 4.1 Εισαγωγή

Στο κεφάλαιο αυτό παρουσιάζεται εκτενώς η πειραματική διάταξη που χρησιμοποιήθηκε, καθώς και ο εργαστηριακός εξοπλισμός που είναι διαθέσιμος στο εργαστήριο Υψηλών Τάσεων.

## 4.2 Ο εξοπλισμός του εργαστηρίου Υψηλών Τάσεων

Για την διεξαγωγή των δοκιμών που ο εξοπλισμός που χρησιμοποιήθηκε είναι συνοπτικά ο ακόλουθος:

- Γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκκενώσεων (ESD generators) της Schaffner.
- Ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης (Pellegrini target).
- Ομοαξονικά καλώδια υψηλής συχνότητας.
- Εξασθενητής (attenuator).
- Παλμογράφος Tektronix TDS 7254B.
- Αισθητήρες της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου (D. Pommerenke).
- Τροφοδοτικό LG GP-4303D.
- Γειωμένη μεταλλική πλάκα διαστάσεων 1,5 m x 1,5 m.
- Ανηχωικός θάλαμος.

## 4.3 Περιγραφή πειραματικής διάταξης

Στο Σχήμα 4.1 παρουσιάζεται η πειραματική διάταξη που χρησιμοποιήθηκε για την μέτρηση του ρεύματος, καθώς και του παραγόμενου μαγνητικού πεδίου που αναπτύσσεται κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση.



## Σχήμα 4.1:Η πειραματική διάταξη

Ο παλμογράφος περιλαμβάνει 4 κανάλια και το εύρος ζώνης του κυμαίνεται από dc έως 2,5 GHz. Οι ηλεκτροστατικές εκκενώσεις πραγματοποιήθηκαν με τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Προκειμένου να μετρήσουμε το ρεύμα της ηλεκτροστατικής εκκένωσης και να πάρουμε την κυματομορφή του θα πρέπει να εξασθενήσουμε το αντίστοιχο σήμα. Για αυτό το λόγο χρησιμοποιείται εξασθενητής της Tektronix (011-0059-03). Για το σήμα του παραγόμενου μαγνητικού πεδίου δεν απαιτείται η χρήση εξασθενητή. Ο ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης, ο οποίος παρουσιάζεται στο Σχήμα 4.1 ως στόχος, είναι μετατροπέας ρεύματος (current transducer) με τη βοήθεια του οποίου μετράται το εκχυόμενο ρεύμα κατά την ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Στη διάταξη χρησιμοποιείται ο MD 101 της Schaffner. Για τη μέτρηση του μαγνητικού πεδίου χρησιμοποιήθηκε ο αισθητήρας του καθηγητή Ηλεκτρομαγνητικής Συμβατότητας του Πανεπιστημίου Missouri-Rolla, David Pommerenke. Ο αισθητήρας τοποθετήθηκε σε διαδοχικές αποστάσεις των 20cm, 35cm, 50cm και 65cm προς τρεις κατευθύνσεις (A, C και D), οι οποίες είναι κάθετες μεταξύ τους ως προς το σημείο εκκένωσης. Δεν έγιναν μετρήσεις ως προς τέταρτη κατεύθυνση (B) διότι οι παρεμβολές του καλωδίου γείωσης της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων (περνούσε ακριβώς πάνω από των αισθητήρα και σε απόσταση λίγων εκατοστων) προκαλούσαν σοβαρές αλλοιώσεις. Στο Σχήμα 4.2 παρουσιάζουμε την τοπολογία της πειραματικής διάταξης.



#### Σχήμα 4.2:Θέσεις αισθητήρα για τη μέτρηση του ηλεκτρικού πεδίου

Τέλος, προκειμένου η πειραματική διάταξη να μείνει ανεπηρέαστη από τη λειτουργία γειτονικών συστημάτων το πείραμα πραγματοποιήθηκε σε ανηχωικό θάλαμο, ο οποίος αποκόπτει συχνότητες ηλεκτρομαγνητικών κυμάτων έως 1 GHz.



Στην Εικόνα 4.1 παρουσιάζεται η πειραματική διάταξη στο εσωτερικό του ανηχωικού θαλάμου.

Εικόνα 4.1:Η πειραματική διάταξη στο εσωτερικό του ανηχωικού θαλάμου

Η μεταλλική πλάκα είναι τοποθετημένη σε απόσταση 70 cm από το έδαφος και είναι γειωμένη σε κοινό σημείο με τη γείωση της γεννήτριας. Η γείωση της μεταλλικής πλάκας έχει μεγάλη σημασία στη διεξαγωγή του πειράματος, γιατί παρέχει ασφάλεια στο χρήστη της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Για το λόγο αυτό είναι ένα από τα σημεία που πρέπει να ελέγχονται συνεχώς και σχολαστικά πριν τη διεξαγωγή των μετρήσεων. Στην ακόλουθη εικόνα παρουσιάζεται η γείωση της μεταλλικής πλάκας.



Εικόνα 4.2:Η γείωση της μεταλλικής πλάκας

## 4.3.1 Γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων (ESD generators)

Οι ηλεκτροστατικές εκκενώσεις πραγματοποιήθηκαν με δυο γεννήτριες της εταιρείας Schaffner την NSG-433 [22] και την NSG-438 [23]. Παρακάτω παρουσιάζονται τα κυριότερα χαρακτηριστικά κάθε μιας από αυτές.

## 4.3.1.1 Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433

Η γεννήτρια NSG-433 η οποία φαίνεται στην Εικόνα 4.2 παράγει ηλεκτροστατικές εκκενώσεις της τάξης των ±18 kV με χρόνο ανόδου μικρότερο από 1 ns. Ο διακόπτης αλλαγής πολικότητας βρίσκεται ενσωματωμένος πάνω στο πιστόλι μαζί με ψηφιακό βολτόμετρο το οποίο δείχνει την τάση εκκένωσης.



Εικόνα 4.3:Η γεννήτρια NSG-433

Οι ηλεκτροστατικές εκκενώσεις συνήθως επηρεάζονται από τις περιβαλλοντικές συνθήκες όπως πίεση, υγρασία και θερμοκρασία, καθώς επίσης και από το μέγεθος του ηλεκτροδίου εκκένωσης. Η NSG-433 χρησιμοποιεί μια συσκευή, η οποία ονομάζεται προσαρμοστής εκκένωσης επαφής (Contact Discharge Adapter) και απαλλάσσει τον παλμό από τις ανεπιθύμητες επιδράσεις του περιβάλλοντος. Ο προσαρμοστής εκκένωσης καθώς και η ακίδα για την πραγματοποίηση των εκκενώσεων μέσω αέρα φαίνονται στην Εικόνα 4.4.



Εικόνα 4.4: Ακίδες για εκκενώσεις μέσω αέρα και επαφής για τη γεννήτρια NSG-433

Η γεννήτρια NSG-433 περιλαμβάνει επίσης τροφοδοτικό με ενσωματωμένο μετρητή ο οποίος παρουσιάζει τον αριθμό των εκκενώσεων που πραγματοποιούνται.

## 4.3.1.2 Γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438

Η γεννήτρια αυτή παράγει ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις μέχρι 30 kV και στον χειρισμό της χρειάζεται ιδιαίτερη προσοχή για αποφυγή ατυχήματος. Στην Εικόνα 4.5 φαίνεται η γεννήτρια και τα βασικά μέρη από τα οποία απαρτίζεται.



Εικόνα 4.5: Τα βασικά τμήματα της γεννήτριας NSG-438 και η μεταζύ τους συνδεσμολογία

Πρέπει να σημειωθεί ότι η οθόνη είναι οθόνη αφής οπότε οι όποιοι χειρισμοί γίνονται μέσω αυτής . Η γεννήτρια αποτελείται από τα ακόλουθα βασικά τμήματα: Τη βασική μονάδα, η οποία φαίνεται στο Σχήμα 4.6, και περιλαμβάνει την μπαταρία τροφοδοσίας την γεννήτρια και τον ρυθμιστή υψηλής τάσης, καθώς και ορισμένες διατάξεις ασφαλείας. Περιλαμβάνει επίσης 3 κομβία (Power On, Interlock reset, Emergency Power Off) και 4 λυχνίες (Power, Battery, High Voltage, Interlock) Το «πιστόλι» στο οποίο βρίσκονται η ακίδα εκφόρτισης (αέρος ή επαφής), ηλεκτρονικά στοιχεία μέτρησης και η οθόνη αφής / εισαγωγής δεδομένων και το καλώδιο γείωσης. Στην λαβή του πιστολιού βρίσκεται το κομβίο, το οποίο παράγει τις ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις.

Το DC τροφοδοτικό (CPW1027) το οποίο έχει σαν είσοδο του 100-250 Vac, 50-60 Hz, 1 A και δίνει στην βασική μονάδα 24 Vdc, 2,3 A.



Εικόνα 4.6:Η βασική μονάδα της γεννήτριας με τα κομβία και τις ενδεικτικές λυχνίες

Όταν η γεννήτρια είναι έτοιμη για λειτουργία στην οθόνη αφής εμφανίζεται το μενού που φαίνεται στην Εικόνα 4.7. Από την οθόνη αφής μπορούμε να επιλέξουμε την πολικότητα και την τιμή της τάσης εκφόρτισης που θέλουμε να κάνουμε, καθώς και τη λειτουργία της γεννήτριας σε θετική ή αρνητική πολικότητα (+ ή -). Επίσης προσέχουμε η ένδειξη στην οθόνη να δείχνει τη μορφή της εκκένωσης που θα πραγματοποιήσουμε. Αν θέλουμε να κάνουμε εκφορτίσεις επαφής και στην οθόνη υπάρχει το σύμβολο εκφόρτισης μέσω αέρα τότε από το Menu Settings επιλέγουμε διαδοχικά Discharge και Contact. Στον Πίνακα 4.1 φαίνονται τα συγκεντρωτικά τεχνικά χαρακτηριστικά των δυο γεννητριών ηλεκτροστατικής εκφόρτισης NSG-433 και NSG-438 που χρησιμοποιήσαμε κατά την διάρκεια διεξαγωγής των πειραμάτων.



Εικόνα 4.7:Το μενού στην οθόνη αφής της NSG-438

	NSG-433	NSG-438
Πυκνωτής εκκένωσης $C_s$	150 pF ± 10%	150 pF
Αντίσταση εκκένωσης $R_d$	$330 \ \Omega \pm 10\%$	330 Ω
Αντίσταση φόρτισης $R_{\rm c}$	100 ΜΩ	50 ΜΩ
Τάση εξόδου V <sub>0</sub>	2-18 kV για εκφορτίσεις στον αέρα 2-9 kV για εξ επαφής εκφορτίσεις	200V-30 kV για εκφορτίσεις στον αέρα και για εκφορτίσεις εξ επαφής
Πολικότητα τάσης εξόδου	Θετική/αρνητική	Θετική/αρνητική
Χρόνος κρατήματος απλής φόρτισης (90% V <sub>0</sub> )	>5 sec	>5 sec
Χρόνος ανόδου ρεύματος εκφόρτισης (t <sub>r</sub> )	< 1 ns για εκφορτίσεις στον αέρα και για τάσεις ≤ 8 kV 0,7 – 1 ns για εξ επαφής εκφορτίσεις	< 1 ns yia ekqoptíseic stov aépa kai yia táseic $\leq 8 \text{ kV}$ 0,7 - 1 ns yia eξ επαφής εκφορτίσεις
Μέγιστο ρεύματος (±30%)	2 kV: 7,5A ±10% 4 kV: 15A ±10% 6 kV: 22,5A ±10% 8 kV: 30A ±10%	
Τάση τροφοδοσίας	100/120/220/240 VAC, 50- 60 Hz	100/120/220/240 VAC, 50-60 Hz
Κατανάλωση	25 VA	25 VA
Θερμοκρασία λειτουργίας	5-40 °C	5-40 °C
Υγρασία λειτουργίας	20%-80%	20%-80%
Μέγιστη ενέργεια εκφόρτισης	24 mJ	

Πίνακας 4.1: Τεχνικά χαρακτηριστικά γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

## 4.3.2 Ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης

Ο ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης [11] δεν είναι τίποτε άλλο παρά ένας μετατροπέας ρεύματος (current transducer) με τη βοήθεια του οποίου μπορούμε να μετρήσουμε το εκχυόμενο ρεύμα από την ηλεκτροστατική εκφόρτιση. Είναι γνωστός και σαν Pellegrini target. Στη διάταξη θα χρησιμοποιήθηκε ο MD 101 της Schaffner. Στην Εικόνα 4.8 παρουσιάζουμε τον ομοαξονικό προσαρμοστή που χρησιμοποιήσαμε και στην Εικόνα 4.9 τον ομοαξονικό προσαρμοστή τοποθετημένο στη διάταξη.



Εικόνα 4.8:Ο ομοαξονικός προσαρμοστής MD 101



Εικόνα 4.9:Ο ομοαζονικός προσαρμοστής τοποθετημένος στη διάταζη

## 4.3.3 Ομοαξονικά καλώδια υψηλής συχνότητας

Το φαινόμενο της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης διαρκεί μερικά ns. Συνεπώς το εύρος των συχνοτήτων που καλύπτει είναι της τάξης των GHz. Για αυτό το λόγο απαιτείται τα ομοαξονικά καλώδια που θα χρησιμοποιηθούν να είναι κατάλληλα για μεταφορά σήματος υψηλής συχνότητας (RF, Radio Frequency). Από τα τέσσερα ομοαξονικά καλώδια που χρησιμοποιήθηκαν ένα καλώδιο συνδέει τον ομοαξονικό προσαρμοστή μέτρησης με το βύσμα στην εσωτερική μεριά του μεταλλικού τοίχου του ανηχοϊκού θαλάμου και ένα άλλο το βύσμα στην εξωτερική μεριά του μεταλλικού τοίχου με κάποιο κανάλι του παλμογράφου. Τα υπόλοιπα δυο χρησιμοποιήθηκαν για τη μέτρηση του ηλεκτρικού πεδίου με ανάλογο τρόπο, έτσι ώστε ένα καλώδιο να συνδέει τον αισθητήρα με έναν όμοιο με το παραπάνω βύσμα στην εσωτερική μεριά του μεταλλικού τοίχου του ανηχοϊκού θαλάμου και ένα άλλο το βύσμα στην εξωτερική μεριά του μεταλλικού τοίχου με κάποιο άλλο κανάλι του παλμογράφου.

## 4.3.4 Εξασθενητής (attenuator)

Προκειμένου να μετρήσουμε το ρεύμα της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης και να πάρουμε την κυματομορφή του το σήμα πρέπει να εξασθενήσει, ώστε να μην κινδυνέψει να καταστραφεί το κανάλι του παλμογράφου από μεγάλη ένταση ρεύματος. Γι' αυτόν το λόγο χρησιμοποιείται ο εξασθενητής (attenuator) 011-0059-03 της Tektronix με εύρος ζώνης από dc έως 2 GHz, με εξασθένηση 20 dB και αντίσταση 50 Ω. Ο εξασθενητής τοποθετείται μεταξύ του ομοαξονικού καλωδίου και του καναλιού του παλμογράφου. Εξασθένηση 20 dB σημαίνει υποβίβαση του σήματος 10 φορές, εφ' όσον κατά τα γνωστά ισχύει  $20dB = 20 \log(\frac{U_2}{U_1})$ . Ο εν λόγω

εξασθενητής φαίνεται στην Εικόνα 4.10 που ακολουθεί:



Εικόνα 4.10:Ο εξασθενητής (attenuator) 011-0059-03

## 4.3.5 Παλμογράφος Tektronix TDS 7254B

Ο παλμογράφος αυτός, που είναι ένα από τα σύγχρονα μοντέλα της Tektronix, λειτουργεί στα 2,5 GHz καλύπτοντας τις απαιτήσεις του ταχέως μεταβατικού φαινομένου της ηλεκτροστατικής εκφόρτισης, όπως άλλωστε ορίζει και το Πρότυπο EN 61000-4-2 για παλμογράφο τουλάχιστον 1 GHz. Διαθέτει 4 κανάλια, ενσωματωμένο επεξεργαστή Pentium IV, λειτουργικό σύστημα Windows 2000, οθόνη με ανάλυση 1024 x 768, 3,5 floppy για δισκέτα και CD Recorder για την αποθήκευση των μετρήσεων. Ο TDS 7254S παρουσιάζεται στην Εικόνα 4.11 ενώ μερικά από τα χαρακτηριστικά του φαίνονται στον πίνακα 4.2 που ακολουθεί:

Κανάλια Εισόδου	4	
Εύρος ζώνης	2,5 GHz	
Χρόνος ανόδου από το 10% στο 90%	130 ps	
Χρόνος ανόδου από το 20% στο 80%	83 ps	
Ακρίβεια DC κέρδους	$\pm 2\% + (2\% \text{ x offset})$	
Σύζευξη εισόδου	DC, GND	
Αντίσταση εισόδου	$50\Omega \pm 2,5\%$	
Ευαισθησία εισόδου στα 50 Ω	2 mV/div έως 1 V/div	
Κάθετη ανάλυση	8 bit	
Μέγιστη τάση εισόδου, 50 Ω	<1 V <sub>RMS</sub> για r $<100$ mV/div, <5 V <sub>RMS</sub> για r $≥100$ mV/div	
Μέγιστη ταχύτητα δειγματοληψίας Ch1	20 Gs/sec	
Μέγιστη ταχύτητα δειγματοληψίας Ch2	10 Gs/sec	
Μέγιστη ταχύτητα δειγματοληψίας Ch3	5 Gs/sec	
Μέγιστη ταχύτητα δειγματοληψίας Ch4	1 Gs/sec	

Πίνακας 4.2:Χαρακτηριστικά Παλμογράφου TDS 7254B



Εικόνα 4.11:Ο παλμογράφος Tektronix TDS 7254B

Ιδιαίτερη προσοχή πρέπει να δοθεί στο γεγονός ότι το κάθε κανάλι του παλμογράφου αντέχει μέγιστη τιμή ρεύματος μέχρι 5 V (rms τιμή) οπότε πρέπει να είμαστε ιδιαίτερα προσεχτικοί και να χρησιμοποιείται πάντα ο εξασθενητής.



Εικόνα 4.12:Κομβία χειρισμού του παλμογράφου Tektronix TDS 7254B

# 4.3.6 Αισθητήρας μέτρησης της έντασης Η του ηλεκτρομαγνητικού πεδίου

Για τη μέτρηση του μαγνητικού πεδίου χρησιμοποιήθηκε ο αισθητήρας του καθηγητή Ηλεκτρομαγνητικής Συμβατότητας του Πανεπιστημίου του Missouri-Rolla, David Pommerenke, ο οποίος και παρουσιάζεται στην Εικόνα 4.13



Εικόνα 4.13:Ο αισθητήρας για τη μέτρηση της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου

Το σασί του είναι ορθογωνίου σχήματος αλουμινένιο πλαίσιο με μεταλλική πλάκα να κλείνει το κάτω μέρος. Οι διαστάσεις του είναι 3,9 x 0,9 x 3,1 cm<sup>3</sup> ([μήκος] x [ύψος] x [πλάτος]). Στην ημικυκλική περιοχή που βρίσκεται στο πάνω μέρος του αισθητήρα το μαγνητικό πεδίο δημιουργεί τάση εξ' επαγωγής. Η ημικυκλική αυτή περιοχή ειναι κατασκευασμένη από θωρακισμένο ομοαξονικό καλώδιο από το οποίο 1 mm της θωράκισης (ακριβώς στη μέση) έχει αφαιρεθεί. Η θωράκιση αποτρέπει τη σύζευξη του ηλεκτρικού πεδίου. Το μαγνητικό πεδίο θα συζευχθεί μέσω της σχισμής, Ο παραπάνω αισθητήρας περιλαμβάνει εσωτερικό ενισχυτή τύπου ERA-5-SM, η παρουσία του οποίου εξασφαλίζει προσαρμογή στον εξοπλισμό μέτρησης (50Ω του παλμογράφου).

Λόγω της χαμηλής ευαισθησίας του αισθητήρα είναι απαραίτητη η χρήση ενισχυτή έτσι ώστε να παράχεται ικανοποιητικό σήμα στον παλμογράφο. Ο ενισχυτής έχει ως είσοδό του την έξοδο του αισθητήρα, τροφοδοτείται μέσω του τροφοδοτικού LG GP-4303D με συνεχή τάση 15 V και η έξοδός του οδηγείται σε κύκλωμα αντιστάθμισης συχνότητας του οποίου ο ρόλος είναι να ρυθμίζει τη συχνότητα κατώτατου ορίου στο 1MHz. Ακολουθεί ομοαξονικό καλώδιο υψηλής συχνότητας το οποίο μεταφέρει το σήμα του μαγνητικού πεδίου στον παλμογράφο. Στις Εικόνες 4.14 και 4.15 φαίνεται η συνδεσμολογία που μόλις περιγράφηκε πριν και μετά τη σύνδεσή της στην πειραματική διάταξη, αντίστοιχα.


Εικόνα 4.14: Αισθητήρας και κύκλωμα οδήγησής του, πριν τη σύνδεση στη διάταζη



Εικόνα 4.15: Αισθητήρας και κύκλωμα οδήγησής του, μετά τη σύνδεση στη διάταξη

Στο σημείο αυτό αξίζει να υπογραμμιστεί πως σε αντίθεση με ότι εφαρμόστηκε για το Κανάλι 1 (CH 1) του παλμογράφου, όπου μέσω του ομοαξονικού καλωδίου καταλήγει το σήμα του ρεύματος εκφόρτισης, στο Κανάλι 2 (CH 2), όπου καταλήγει το σήμα του μαγνητικού πεδίου μέσω της διάταξης του αισθητήρα, δε χρειάζεται να χρησιμοποιηθεί εξασθενητής καθώς δε διατρέχεται κίνδυνος καταστροφής του από το μέγεθος του πεδίου. Αυτό παρουσιάζεται στην Εικόνα 4.16 που ακολουθεί.



Εικόνα 4.16:Κανάλι ρεύματος, με εξασθενητή – Κανάλι πεδίου, χωρίς εξασθενητή

#### 4.3.7 Τροφοδοτικό LG GP 4303D

Προκειμένου να λειτουργήσει ο αισθητήρας μέτρησης μαγνητικού πεδίου κατασκευής του David Pommerenke, απαιτείται η χρήση τροφοδοτικού. Για το λόγο αυτό χρησιμοποιήθηκε από τον εξοπλισμό του εργαστηρίου Υψηλών Τάσεων το GP4303D της LG, το οποίο παρουσιάζεται στην Εικόνα 4.17. Στον Πίνακα 4.3 παρατίθενται ορισμένα από τα χαρακτηριστικά λειτουργίας του τροφοδοτικού.



Εικόνα 4.17:Το τροφοδοτικό.

Ποονοαμματισμός λειτουονιών	Αυτόματος
Μέγιστη ισχύς εξόδου	90 W
Μέγιστο ρεύμα εξόδου	30 A (για τάση 0 – 30 V)
Πολλαπλές επιλογές μονάδας	Παράλληλα ή σε σειρά
Προστασία από υπερένταση	Ναι
Προστασία από υπερθέρμανση	Όχι

Πίνακας 4.3:Χαρακτηριστικά Τροφοδοτικού LG GP 4303D

Τα ονομαστικά μεγέθη λειτουργίας του είναι 30 V, 3 A και 90 W, όσον αφορά την ονομαστική τάση, το ονομαστικό ρεύμα και την ονομαστική ισχύ.

#### 4.3.8 Θωρακισμένος θάλαμος (transient immunity room)

Προκειμένου να εξαλείψουμε τις παρεμβολές που προκαλεί η ηλεκτροστατική εκφόρτιση στον εξοπλισμό καταγραφής (παλμογράφος), χρησιμοποιείται θωρακισμένος θάλαμος μεταβατικών διαταραχών. Ο παλμογράφος βρίσκεται στο θάλαμο ελέγχου (control room) διαστάσεων 3,2 x 2,5 x 3,3 m<sup>3</sup>. Ο θωρακισμένος θάλαμος του εργαστηρίου που θα χρησιμοποιηθεί στην πειραματική διάταξη είναι ο Lindgren-Rayproof Series 81. Ο θάλαμος αυτός έχει διαστάσεις 3,5 x 6,5 x 3,3 m<sup>3</sup>, τα τοιχώματά του οποίου είναι κατασκευασμένα από φερρίτη (μαλακός σίδηρος), υλικό το οποίο έχει την ιδιότητα να απορροφά σε εξαιρετικά μεγάλο βαθμό τις παραγόμενες ηλεκτρομαγνητικές διαταραχές (Electromagnetic Interferences). Ο θάλαμος αυτός αποκόπτει συχνότητες ηλεκτρομαγνητικών κυμάτων έως και 1 GHz.

#### 4.3.9 Εποπτική παρουσίαση της πειραματικής διάταξης

Στην Εικόνα 4.18 παρουσιάζεται η πειραματική διάταξη κατά τη διάρκεια εκφόρτισης. Διακρίνεται η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433, ο ομοαξονικός προσαρμοστής μέτρησης βιδωμένος στη γειωμένη μεταλλική πλάκα και ο αισθητήρας για τη μέτρηση της έντασης του μαγνητικού πεδίου σε σημείο της κατεύθυνσης C και σε απόσταση 20 cm από το στόχο.



Εικόνα 4.18:Η πειραματική διάταξη κατά τη διάρκεια εκφόρτισης

# Κεφάλαιο 5

## Πειραματικά αποτελέσματα

#### 5.1 Εισαγωγή

Στην πειραματική διάταξη, που παρουσιάστηκε στο κεφάλαιο 4, πραγματοποιήθηκαν εκφορτίσεις με δύο γεννήτριες της εταιρίας Schaffner και συγκεκριμένα με τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 και NSG-438. Οι εκφορτίσεις οι οποίες πραγματοποιήθηκαν ήταν εκφορτίσεις επαφής για τάσεις ±2 kV και ±4 kV. Οι γραφικές παραστάσεις για την ένταση του μαγνητικού πεδίου, όπως αυτές προέκυψαν από την επεξεργασία των μετρήσεων στο Matlab, παρουσιάζονται παρακάτω.

#### 5.2 Γραφικές παραστάσεις

Στην παράγραφο αυτή θα παρουσιάσουμε μια σειρά από γραφήματα που αφορούν την ένταση του μαγνητικού πεδίου σε κάθε σημείο παρατήρησης. Ο αισθητήρας για τη μέτρηση του πεδίου τοποθετήθηκε σε διαδοχικές αποστάσεις (20 cm, 35 cm, 50 cm και 65 cm) προς τρεις κατευθύνσεις (Κατεύθυνση Α, Κατεύθυνση C και Κατεύθυνση D) οι οποίες είναι κάθετες μεταξύ τους ως προς το σημείο εκφόρτισης. Οι αποστάσεις αυτές έχουν παρουσιαστεί στο Σχήμα 4.2 του Κεφαλαίου 4. Τα γραφήματα που προέκυψαν ύστερα από επεξεργασία των πειραματικών αποτελεσμάτων με το πρόγραμμα Matlab για εκφορτίσεις μέσω αέρα για τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 και NSG-438 υπό τάσεις ±2kV και ±4 kV είναι τα ακόλουθα:

#### 5.2.1 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +2 kV με τη γεννήτρια NSG-433



#### • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>

τάση 2 kV.



#### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



#### Σημείο D3 (50 cm) •





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### 5.2.2 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -2 kV με τη γεννήτρια NSG-433



#### • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>



<u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>



<u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



<u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



<u>Σημείο D3 (50 cm)</u>



Σημείο D4 (65 cm)

#### 5.2.3 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +4 kV με τη γεννήτρια NSG-433



### • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>





<u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



#### <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>



<u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



<u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



<u>Σημείο C4 (65 cm)</u>


• <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



## • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



## • <u>Σημείο D3 (65 cm)</u>



• <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

# 5.2.4 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση -4 kV με τη γεννήτρια NSG-433



## • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



### • <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>



### • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



## • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



## • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



## • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



## • <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>



### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

## 5.2.5 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +2 kV με τη γεννήτρια NSG-438



# • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>





Σημείο A2 (35 cm) •





• <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>

τάση 2kV.



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



### Σημείο C1 (20 cm) •





# • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>





## • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



## • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



### Σημείο D1 (20 cm) •





## • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



### Σημείο D3 (50 cm) •





#### Σημείο D4 (65 cm) •







• <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>



#### Σημείο A3 (50 cm) •





• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



#### Σημείο C1 (20 cm) •





• <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



Σημείο C3 (50 cm)



• <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>


# Σημείο D1 (20 cm)



• <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>





#### Σημείο D4 (65 cm) •





# 5.2.7 Εκφορτίσεις επαφής υπό τάση +4 kV με τη γεννήτρια NSG-438





#### Σημείο A2 (35 cm) •





• <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



# • <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>





• <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



#### Σημείο D1 (20 cm) •





#### <u>Σημείο D2 (35 cm)</u> •





#### Σημείο D3 (50 cm) •





• <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>





• <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



## • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>



#### Σημείο C1 (20 cm) •





• <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



# • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



• <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>



• <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

# 5.3 Πειραματικά αποτελέσματα

Όπως αναφέρθηκε και στην αρχή του κεφαλαίου για κάθε σημείο μέτρησης έγιναν έξι ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις και κατά συνέπεια έξι μετρήσεις του παραγόμενου πεδίου. Τα αποτελέσματα αυτά ήταν διαθέσιμα σε ηλεκτρονική μορφή. Από κάθε προκύπτουσα σειρά μέτρησης υπολογίσθηκε ο μέσος όρος της μέγιστης τιμής του μαγνητικού πεδίου. Στη συνέχεια υπολογίσθηκε η διασπορά των μετρήσεων. Αφού αφαιρέθηκαν οι μέσες τιμές εκείνες, που βρίσκονταν εντός του διαστήματος εμπιστοσύνης 95% (που παρουσίαζαν δηλαδή τη μεγαλύτερη απόκλιση από το μέσο όρο των μετρήσεων) υπολογίσθηκε ξανά ο μέσος όρος των μετρήσεων και υπολογίσθηκε ο H<sub>mesos</sub>. Τα αποτελέσματα αυτά για τις τέσσερις διαφορετικές τάσεις φόρτισης, τις τρεις διαφορετικές κατευθύνσεις και τις δύο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων παρουσιάζονται στους παρακάτω πίνακες. Στους παρακάτω πίνακες με j συμβολίζεται ο αριθμός των μετρήσεων από τις συνολικά 6 που λήφθηκαν υπόψη για την εξαγωγή της μέσης μέγιστης τιμής, ενώ με έντονα bold γράμματα δηλώνει ότι βάσει αυτής της μέτρησης έχουν γίνει οι συγκρίσεις του επομένου κεφαλαίου.

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	3,0082	2,9049	3,016	3,0538	2,9633	2,9049	2,9958	3
35 cm	2.2013	2.0101	1,9090	2.0719	2.1604	1,9769	2.0549	4
50 cm	2.2766	2,1505	2 3338	1 8869	2.2273	2.0859	2 1851	4
65 cm	1.3221	1 4249	1 3192	1 3186	1 3054	1 3677	1 3266	5
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	2.7173	2.6314	2.5949	2.4671	2.4886	2.5992	2.6085	3
35 cm	1 6865	1 7677	1 7499	1.8001	1 8013	1 8001	1 7838	5
50 cm	1 2924	1.0761	1 3262	1 3500	1 4276	1 0800	1 3229	3
65 cm	0,8624	0,9972	1,0387	0,9689	1,0443	1,0379	1,0174	5

Κατεύθυνση Α, Τάση εκφόρτισης +2 kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,9408	3,0383	2,9545	2,9557	2,9121	2,9443	2,9488	4
35 cm	1,7027	1,8061	1,7504	1,7695	1,8001	1,8745	1,7815	4
50 cm	2,5134	2,4925	2,5365	2,4653	2,2110	2,3569	2,4729	5
65 cm	1,5138	1,5098	1,5164	1,5555	1,5125	1,4524	1,5131	4
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	2,4952	2,7461	2,9093	2.9826	3.0353	2,7435	2.8454	4
35 cm	1 8058	1 6425	1 62.54	1 7275	1 7837	1.7389	1 7501	3
50 cm	1.2775	1.2433	1.1297	1.2229	1,1585	1.2042	1.2072	4
65 cm	0,7324	0,8029	0,7893	0,9229	0,7821	0,9062	0,7914	3

Κατεύθυνση Α, Τάση εκφόρτισης -2 kV

Κατεύθυνση Α, Τάση εκφόρτισης +4 kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 ст	3,7816	3,6404	3,7161	3,5869	3,7059	3,6524	3,6787	4
35 ст	2,7542	3,0038	3,0038	2,9107	3,1219	3,0618	2,9615	4
50 cm	4,5699	3,8026	4,3201	4,6044	4,4194	4,1214	4,4070	5
65 cm	3,2265	3,0429	3,2963	3,2614	3,0876	3,0992	3,1687	4
<u>NSG-438</u>	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	<b>Hmesos</b>	i
20 cm	3,4059	3,4138	3,3312	3,3533	3,2773	3,2435	3,3206	3
35 cm	2,8233	2,8309	2,8648	2,7327	2,8037	2,8483	2,8266	4
50 cm	2,2011	2,3214	2,2597	2,3826	2,3072	2,3583	2,3116	4
65 cm	1,8650	1,8960	1,8869	1,9199	1,8233	1,9207	1,8977	5

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	3,5927	3,6371	3,8235	3,5628	3,6745	3,6778	3,6455	4
35 cm	2,8713	2,9512	2,8956	3,0748	2,8552	2,8938	2,8934	5
50 cm	2,4620	2,5325	2,9297	2,8439	4,0815	3,3766	2,8290	5
65 cm	2,7559	2,9008	2,7551	2,7222	2,8603	2,9185	2,8180	4
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	3.2977	3.3199	3.3527	3.2492	3.3202	3.3021	3.3100	4
35 cm	3.0911	3.0901	3.0484	3.1001	3.2152	3.1407	3.1055	4
50 cm	2.2609	2.0806	2.3234	2.2700	2.2121	2.2978	2.2728	5
65 cm	1,4500	1,4649	1,4152	1,6883	1,5415	1,7366	1,4854	3

Κατεύθυνση Α, Τάση εκφόρτισης -4kV

Κατεύθυνση C, Τάση εκφόρτισης +2kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,8727	2,9929	2,9049	2,8112	2,8552	2,8056	2,8499	5
35 cm	1,5269	1,5517	1,6344	1,6447	1,6014	1,6511	1,6167	5
50 cm	1,0550	1,0553	1,0961	1,0818	1,1164	1,0924	1,0901	3
65 cm	0,9487	0,9845	1,0220	1,0665	0,9433	0,9822	0,9843	4
<u>NSG-438</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,9128	2,8979	3,0315	2,8647	2,9495	2,8145	2,9062	4
35 cm	1,8241	1,8568	1,8384	1,8012	1,7958	1,9265	1,8232	5
50 cm	1,4186	1,3449	1,3824	1,3904	1,3715	1,3159	1,3723	4
65 cm	1,0655	1,0612	1,0854	1,1317	0,9960	1,0421	1,0636	4

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,7815	2,8552	2,7978	2,9128	2,9235	2,8246	2,8259	3
35 cm	1,4184	1,5032	1,5659	1,5698	1,6122	1,1382	1,5730	5
50 cm	0,9492	0,9404	1,0371	1,0264	0,9392	0,9890	0,9544	4
65 cm	0,8359	0,7703	0,7573	0,9081	0,8398	0,7460	0,8008	4
<u>NSG-438</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,9757	3,1035	3,0959	2,9425	2,7728	2,8731	2,9304	3
35 cm	1,8518	1,8373	1,7079	1,6403	1,7861	1,9027	1,7957	4
50 cm	1,2787	1,3142	1,2538	1,1932	1,2671	1,3035	1,2758	4
65 cm	1,0179	0,8442	0,9621	0,9187	1,0428	1,0275	0,9938	5

Κατεύθυνση C, Τάση εκφόρτισης -2kV

Κατεύθυνση C, Τάση εκφόρτισης +4kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	3,3021	3,5954	3,5264	3,5617	3,5432	3,5681	3,5589	5
35 cm	2,8463	2,6967	2,7561	2,7276	2,8153	2,8628	2,7863	4
50 cm	1,9086	1.8891	1.8672	1.8764	1,7940	1.8761	1.8772	4
65 cm	1 7061	1 6096	1 6624	1 6364	1.665	1 7379	1 6674	4
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	3 3570	3 5007	3 4786	3 3723	3.4014	3 5159	3 4383	4
35 cm	3 0791	2 8581	2 9545	2 9563	2 8044	2 7063	2 8933	4
50 cm	2 2842	2,0001	2,5515	2,5505	2,0017	2,1005	2,0555	5
65 cm	1,8239	1,9205	1,8704	1.8950	1,8535	1,9084	1,8818	4

NSG-433	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	3,5989	3,5413	3,6074	3,7353	3,6352	3,5781	3,6049	4
35 cm	2,8267	2,6867	2,8304	2,8797	2,7761	2,8304	2,8159	4
50 cm	2,0590	1,9533	2,0349	1,9368	1,8439	1,9839	1,9772	4
65 cm	1,5537	1,5269	1,5269	1,5181	1,4904	1,5054	1,51930	4
<u>NSG-438</u>	H1max	H2max	H3max	<u>H4max</u>	H5max	<u>H6max</u>	Hmesos	i
20 cm	3,3560	3,3758	3,2975	3,3434	3,3597	3,3968	3,3588	4
		,						
35 cm	3,10190	3,0754	2,9832	2,9794	3,0259	2,9799	3,0088	5
							Í	
50 cm	2,2557	2,2097	2,3090	2,2582	2,2593	2,3090	2,2577	3
65 cm	1,6532	1,5814	1,6528	1,9366	1,9550	1,8468	1,7176	3

Κατεύθυνση C, Τάση εκφόρτισης -4kV

Κατεύθυνση D, Τάση εκφόρτισης +2kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2 7233	2 7767	2 9545	2 8021	2 8552	2 8170	2 8127	4
35 am	1 4772	1 (2(2	1,5792	1.5707	1 (922	1 7 4 7 7	1 (1(0	1
<u> </u>	1,4773	1,6262	1,5782	1,5797	1,6833	1,/4//	1,6169	4
50 cm	1,3715	1,4374	1,3846	1,4289	1,3894	1,3134	1,3936	4
65 cm	1,0428	0,9683	0,9939	1,0691	1,0772	0,9931	1,0247	4
<u>NSG-438</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	H3max	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	İ
20 cm	2,8479	2,7336	2,6762	2,6923	2,8304	2,7939	2,7626	4
35 cm	2,1600	2,0704	2,1600	2,0856	2,0779	2,2697	2,1108	5
50 cm	1,6838	1,2223	1,4773	1,6389	1,6573	1,6880	1,6291	5
65 cm	1,1665	1,2578	1,3084	1,2453	1,1265	1,2889	1,2396	4

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	2,8726	2,8285	2,8515	2,7247	2,6880	2,7233	2,7820	4
35 cm	1,7489	1,5098	1,6001	1,6882	1,6386	1,5988	1,6314	4
50 cm	1,3516	1,1917	1,2298	1,3407	1,2414	1,2414	1,2375	3
65 cm	1,1167	1,1616	1,1297	1,0992	1,1577	1,1456	1,1374	4
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	j
20 cm	2.9724	2.9297	2.8847	3.0088	3.1283	2.9794	2.9726	4
35 cm	1 9009	1.8573	1 9599	1 8869	1 6357	1 7876	1 8582	4
50 cm	1 4897	1 4897	1 6394	1 4400	1 4897	1 4400	1 4698	5
65 cm	1,0281	1,1358	0,8788	1,0318	0,8814	1,0518	1,0372	3

Κατεύθυνση D, Τάση εκφόρτισης -2kV

Κατεύθυνση D, Τάση εκφόρτισης +4kV

<u>NSG-433</u>	<u>H1max</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	i
20 cm	3,4759	3,3246	3,3766	3,2975	3,4798	3,5143	3,4142	4
35 cm	3,3560	2,9115	2,8444	3,1035	4,0718	3,2009	3,0832	5
50 cm	2 5241	2 5788	2,7299	2.5596	2 3519	2 6131	2 5689	4
65 cm	1 9946	1 9672	2 0084	2,0058	2,0051	1 9994	2,0026	5
NSG-438	H1max	H2max	H3max	H4max	H5max	H6max	Hmesos	i
20 cm	3 3417	3 2773	3 2829	3 3739	3 3766	3 3281	3 3349	2
35 cm	3 0507	3 03/1	3 1316	3 0538	2 9604	2 9/39	3 0462	3
50 cm	2 6000	2 6861	2 5214	2 6773	2,5004	2,5455	2 6661	5
65 cm	2,0999	2,0001	2,0349	2,0775	2,0370	2,0298	2,0001	4

NGC 422	111	112	112	<b>II</b> 4	115	11/	<b>11</b>	
<u>NSG-433</u>	<u>HImax</u>	<u>H2max</u>	<u>H3max</u>	<u>H4max</u>	<u>H5max</u>	<u>H6max</u>	<u>Hmesos</u>	1
20 ст	3,16010	3,3021	3,3122	3,3526	3,2934	3,2265	3,2836	4
35 cm	2,7529980	2,7324	2,8587	2,9340	2,8219	2,8290	2,8157	4
50 cm	2,4494	2,5969	2,5076	2,5678	2,5573	2,5573	2,5475	4
					-		-	
65 cm	1,9920600	2,0607	2,1104	2,1276	2,1104	2,0927	2,1004	5
NSG-438	H1max	<u>H2max</u>	H3max	H4max	<u>H5max</u>	H6max	<u>Hmesos</u>	i
20 ст	3,2934	3,3021	3,2051	3,3551	3,2723	3,3046	3,2931	4
	,	,	,	,	,	,		
35 cm	3,0403	3.0878	3,0290	3,0791	3,0290	3,0290	3,0318	4
	,			,				
50 cm	2,5821	2,7276	2,6095	2,6408	2,8054	2,4409	2,6400	4
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	,		,		,	,	
65 cm	1,8412	1,8140	1,8181	1,8547	1,8124	2,0260	1,8281	5

Κατεύθυνση D, Τάση εκφόρτισης -4kV

Σχήμα 5.97:Οι μέγιστες τιμές της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου

# Κεφάλαιο 6

# Σύγκριση αποτελεσμάτων

# 6.1 Εισαγωγή

Στο προηγούμενο κεφάλαιο παρουσιάστηκαν όλα τα αποτελέσματα των μετρήσεων για τις δυο γεννήτριες που χρησιμοποιήσαμε (Schaffner NSG-433 και Schaffner NSG-438), για τάσεις εκφόρτισης ±2kV και ±4 kV και για αποστάσεις 20 cm, 35 cm, 50 cm και 65 cm από το σημείο εκφόρτισης. Στο παρόν κεφάλαιο παρουσιάζονται συγκρίσεις των αποτελεσμάτων αυτών, καθώς και τα συμπεράσματα που προκύπτουν.

# 6.2 Σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου των δύο γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων

Στην παράγραφο αυτή παρουσιάζονται συγκρίσεις της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου των δύο γεννητριών με παραμέτρους κατά σειρά το επίπεδο τάσης (±2kV και ±4 kV), την κατεύθυνση (A, C και D) και την απόσταση (20 cm, 35 cm, 50 cm και 65 cm) από το στόχο (ομοαξονικός προσαρμοστής – Pellegrini target) ώστε να βρεθούν τυχόν διαφορές τους.

## 6.2.1 Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +2 kV

Παρακάτω παρουσιάζονται συγκρίσεις για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο που παράγεται από τις δυο γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων σε διαφορετικές κατευθύνσεις και διαφορετικές αποστάσεις από τον ομοαξονικό προσαρμοστή για τάση φόρτισης +2 kV. Όπως παρατηρούμε η ένταση του ηλεκτρικού πεδίου μετά την παρέλευση ενός χρονικού διαστήματος της τάξης των 5 ns περίπου, παρουσιάζει ένα απότομο βύθισμα.
## Σημείο A1 (20 cm)





• <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

## Σημείο A3 (50 cm)





## • <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

## Σημείο C1 (20 cm)





#### • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>

## Σημείο C3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

## Σημείο D1 (20 cm)



#### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



## Σημείο D3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### 6.2.2 Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -2 kV

Στην παράγραφο αυτή παρουσιάζονται συγκρίσεις για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο των δυο γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων σε διαφορετικές

κατευθύνσεις και διαφορετικές αποστάσεις για τάση φόρτισης -2 kV. Το απότομο βύθισμα που παρουσιάστηκε στην περίπτωση που είχαμε θετική τάση φόρτισης έχει αντικατασταθεί από απότομη κορυφή της ίδιας περίπου, κατά απόλυτη τιμή, τάξης μεγέθους.



• <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



## • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

## Σημείο A3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

# Σημείο C1 (20 cm)





## • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>

# • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>





# • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



#### Σημείο D1 (20 cm)



#### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>

## Σημείο D3 (50 cm)





## • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

## 6.2.3 Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +4 kV

Σε αυτή την παράγραφο παρουσιάζονται συγκρίσεις για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο που παράγεται από τις δυο γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων σε

διαφορετικές κατευθύνσεις και διαφορετικές αποστάσεις από τον ομοαξονικό προσαρμοστή για τάση φόρτισης +4 kV.



Σημείο A1 (20 cm)



#### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

## Σημείο A3 (50 cm)





• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

# Σημείο C1 (20 cm)





#### • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>

### Σημείο C3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

## Σημείο D1 (20 cm)





#### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>

## Σημείο D3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### 6.2.4 Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -4 kV

Παρακάτω παρουσιάζονται συγκρίσεις για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο που παράγεται από τις δυο γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων σε διαφορετικές

κατευθύνσεις και διαφορετικές αποστάσεις από τον ομοαξονικό προσαρμοστή για τάση φόρτισης -4  $\rm kV$ 



Σημείο A1 (20 cm)



#### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

## • <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>





• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

## Σημείο C1 (20 cm)





## • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>

## Σημείο C3 (50 cm)





• <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

# Σημείο D1 (20 cm)



# • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



## Σημείο D3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

# 6.3 Σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου σε διαφορετικά σημεία

Στα παρακάτω γραφήματα παρουσιάζονται συγκρίσεις της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου σε διαφορετικές αποστάσεις από το από το σημείο εκφόρτισης (ομοαξονικός προσαρμοστής – Pellegrini target) για την κάθε γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ξεχωριστά, για κάθε επίπεδο τάσης (±2kV και ±4 kV) και για τις τρεις κατευθύνσεις (A, C και D). Οι συγκρίσεις γίνονται για 3 σημεία (20 cm, 35 cm και 50 cm).

# 6.3.1 Γεννήτρια NSG-433

Στην παράγραφο αυτή θα παρουσιαστούν τα συγκριτικά γραφήματα της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου για διαφορετικές αποστάσεις από το σημείο εκφόρτισης με τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433. Όπως φαίνεται παρακάτω τα γραφήματα παρουσιάζουν περισσότερες αιχμές για τα κοντινές στο σημείο εκφόρτισης αποστάσεις. Επιπλέον παρατηρείται μείωση της κατ΄ απόλυτης μέγιστης τιμής της έντασης του μαγνητικού πεδίου όσο απομακρυνόμαστε από το σημείο εκφόρτισης.







195









197











#### 6.3.2 Γεννήτρια NSG-438

Στην παράγραφο αυτή θα παρουσιαστούν τα συγκριτικά γραφήματα της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου για διαφορετικές αποστάσεις από το σημείο εκφόρτισης με τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438. Τα συμπεράσματα τα οποία προκύπτουν είναι παρόμοια με αυτά της προηγούμενης παραγράφου.











202





203










# 6.4 Σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου σε ισαπέχοντα σημεία από το σημείο εκφόρτισης, αλλά σε διαφορετικές κατευθύνσεις

Στην παράγραφο αυτή γίνεται σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου σε ίσες αποστάσεις από το σημείο εκφόρτισης αλλά σε διαφορετικές κατευθύνσεις (A, C και D) με κάθε γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ξεχωριστά και κάθε επίπεδο τάσης (±2kV και ±4 kV).

#### 6.4.1 Γεννήτρια NSG-433

Ακολούθως παρουσιάζονται τα συγκριτικά γραφήματα της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου για την ίδια απόσταση (20 cm, 35 cm, 50 cm και 65 cm) από το σημείο εκφόρτισης σε διαφορετικές κατευθύνσεις (A, C και D), με τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433. Όπως παρατηρείται στα γραφήματα που ακολουθούν, το πεδίο κατά την κατεύθυνση Α είναι ισχυρότερο κατά απόλυτη τιμή από αυτό που αναπτύσσεται κατά την κατεύθυνση C και το πεδίο κατά την κατεύθυνση C είναι ισχυρότερο κατά απόλυτη τιμή από αυτό που αναπτύσσεται κατά την κατεύθυνση τιμή από αυτό που αναπτύσσεται κατά την κατεύθυνση D.

•

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +2 kV Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)







#### Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm) •

 $\tau \alpha \sigma \eta + 2 kV.$ 



#### • <u>Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)</u>



#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)

τάση + 2 kV.

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -2 kV



• Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)

#### • Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm)







#### • <u>Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)</u>

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +4 kV



• Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)

#### • Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm)





#### • <u>Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)</u>



#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -4 $\rm kV$



• <u>Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)</u>







#### Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)

#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)





#### 6.4.2 Γεννήτρια NSG-438

Ακολούθως παρουσιάζονται τα συγκριτικά γραφήματα της έντασης Η του μαγνητικού πεδίου για την ίδια απόσταση (20 cm, 35 cm, 50 cm και 65 cm) από το σημείο εκφόρτισης σε διαφορετικές κατευθύνσεις (A, C και D) με τη γεννήτρια

ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438. Όπως παρατηρείται στα γραφήματα που ακολουθούν, το πεδίο κατά την κατεύθυνση D είναι ισχυρότερο κατά απόλυτη τιμή από αυτό που αναπτύσσεται κατά την κατεύθυνση C και το πεδίο κατά την κατεύθυνση C είναι ισχυρότερο κατά απόλυτη τιμή από αυτό που αναπτύσσεται κατά την κατεύθυνση A.

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +2 kV

• <u>Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)</u>



Σχήμα 6.87: Η ένταση Η του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει του χρόνου στα σημεία A1, C1 και D1 (20 cm από το στόχο) για εκφορτίσεις επαφής με τη γεννήτρια NSG-438 υπό τάση +2 kV.

#### • <u>Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm)</u>







#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -2 kV



• Σημεία A1, C1 και D1 (20 cm)



#### • <u>Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm)</u>



#### • <u>Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)</u>



#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης +4 kV



### • Σημεία A2, C2 και D2 (35 cm)





#### • <u>Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)</u>



#### • Σημεία A4, C4 και D4 (65 cm)

#### Συγκρίσεις για τάση φόρτισης -4 $\rm kV$







#### • <u>Σημεία Α1, C1 και D1 (20 cm)</u>



#### • <u>Σημεία A3, C3 και D3 (50 cm)</u>





## 6.5 Σύγκριση της έντασης του μαγνητικού πεδίου στην ίδια κατεύθυνση, για αντίθετη τάση φόρτισης.

Στην παράγραφο αυτή παρουσιάζονται συγκρίσεις της έντασης του μαγνητικού πεδίου για εκφορτίσεις επαφής στην ίδια κατεύθυνση αλλά για αντίθετη τάση

φόρτισης. Για την ίδια γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων, για την ίδια κατεύθυνση (A, C και D), για την ίδια απόσταση του αισθητήρα από το σημείο εκφόρτισης συγκρίνονται τα γραφήματα για τάση εκφόρτισης ±2 kV και ±4 kV.

#### 6.5.1 Γεννήτρια NSG-433

#### Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±2 kV

Σημείο A1 (20 cm)



 $+2kV\kappa\alpha i$  -2 kV.



#### • <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

#### • <u>Σημείο C1 (20 cm)</u>







#### • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

#### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±4 $\rm kV$



#### • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



• <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

#### • <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>





• <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

#### Σημείο C1 (20 cm)





#### • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>

#### • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

#### Σημείο D1 (20 cm)







#### Σημείο D3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### 6.5.2 Γεννήτρια NSG-438

#### Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±2 kV





#### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>

#### • <u>Σημείο A3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

#### Σημείο C1 (20 cm)







#### • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>

#### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>





• <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>

#### • <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>





#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>

#### Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±4 $\rm kV$



#### • <u>Σημείο A1 (20 cm)</u>



#### • <u>Σημείο A2 (35 cm)</u>
#### Σημείο A3 (50 cm)





#### • <u>Σημείο A4 (65 cm)</u>

#### Σημείο C1 (20 cm)



#### • <u>Σημείο C2 (35 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C3 (50 cm)</u>



#### • <u>Σημείο C4 (65 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D1 (20 cm)</u>





• <u>Σημείο D2 (35 cm)</u>

#### • <u>Σημείο D3 (50 cm)</u>



#### • <u>Σημείο D4 (65 cm)</u>



#### 6.6 Σύγκριση μαγνητικού πεδίου και ρεύματος εκφόρτισης

Παρακάτω παρατίθενται ενδεικτικά γραφήματα όπου αντιπαραβάλλονται η ένταση Η του μαγνητικού πεδίου και το ρεύμα εκφόρτισης από τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Οι συγκρίσεις αφορούν την Κατεύθυνση Α, αποστάσεις 20 cm και 35 cm του αισθητήρα από το σημείο εκφόρτισης και για τις δύο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων, Schaffner NSG-433 και Schaffner NSG-438.











#### 6.8.2 Γεννήτρια NSG-438









επαφής με τη γεννήτρια NSG-438 υπό τάση -2 kV.

## 6.7 Μέγιστες τιμές μαγνητικού πεδίου (Η) συναρτήσει της απόστασης για εκφορτίσεις επαφής υπό τάσεις ±2 kV και ±4 kV με τις γεννήτριες NSG-433 και NSG-438.

Στην παράγραφο αυτή παρουσιάζονται τα γραφήματα των μέγιστων τιμών της έντασης του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει της απόστασης και ως προς όλες τις κατευθύνσεις για εκφορτίσεις επαφής υπό τάσεις ±2 kV και ±4 kV με τις γεννήτριες

ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 και NSG-438. Όπως εύκολα μπορεί να παρατηρηθεί το πλάτος της έντασης του ηλεκτρικού πεδίου όσον αφορά την απόλυτη τιμή του μειώνεται όσο απομακρυνόμαστε από το σημείο εκφόρτισης.



6.7.1 Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±2 kV





επαφής με τη γεννήτρια NSG-433 υπό τάση -2kV.













Σχημα 6.165:Οι μεγιστες τιμες της εντασης Η του μαγνητικου πεδιου συναρτησει του χρόνου στις τρεις κατευθύνσεις και σε όλες τις αποστάσεις για εκφορτίσεις επαφής με τη γεννήτρια NSG-438 υπό τάση +4kV.



#### 6.8 Μέγιστες τιμές μαγνητικού πεδίου (Η) συναρτήσει της απόστασης για κάθε κατεύθυνση ξεχωριστά για εκφορτίσεις επαφής υπό τάσεις ±2 kV και ±4 kV με τις γεννήτριες NSG-433 και NSG-438.

Στην παράγραφο αυτή παρουσιάζονται τα γραφήματα των μέγιστων τιμών της έντασης του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει της απόστασης και για κάθε κατεύθυνση ξεχωριστά για εκφορτίσεις επαφής υπό τάσεις  $\pm 2$  kV και  $\pm 4$  kV με τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 και NSG-438.









#### 6.8.2 Συγκρίσεις για τάσεις φόρτισης ±4 $\rm kV$







#### 6.9 Συμπεράσματα

Η παράγραφος αυτή αναφέρεται στα γενικά χαρακτηριστικά της μορφής της έντασης του μαγνητικού πεδίου, όπως αυτή προκύπτει από τα γραφήματα και γίνεται

σχολιασμός των συμπερασμάτων που προκύπτουν από τις συγκρίσεις των γραφημάτων.

Από τα κοινά γραφήματα Η και Ι παρατηρούμε πως η ένταση του μαγνητικού πεδίου παρουσιάζει ανάλογη συμπεριφορά με το ρεύμα. Αυτό είναι απόλυτα φυσικό καθώς ισχύει ο νόμος του Ampere  $H = \frac{I}{2\pi R}$  που σημαίνει πως το πεδίο είναι ανάλογο του ρεύματος με λόγο  $\frac{1}{2\pi R}$ . Επίσης παρατηρείται ότι η μέγιστη τιμή του μαγνητικού πεδίου παρουσιάζεται με χρονική υστέρηση σε σχέση με του ρεύματος της τάξης των μερικών ns. Αυτό δικαιολογείται από το χρόνο που χρειάζεται το ηλεκτρομαγνητικό κύμα να ταξιδέψει μέχρι τον αισθητήρα.

Η κυματομορφή του μαγνητικού πεδίου αλλοιώνεται σε μακρινές αποστάσεις και αυτό έχει να κάνει με το γεγονός ότι ο αισθητήρας είναι κατασκευασμένος για μετρήσεις στο εγγύς πεδίο.

Από τα συγκριτικά γραφήματα της παραγράφου 6.6 παρατηρείται ότι το μαγνητικό πεδίο που παράγει κάθε γεννήτρια είναι διαφορετικό και για τις τρεις κατευθύνσεις. Πιο συγκεκριμένα, για τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 ισχύει πως το μετρούμενο μαγνητικό πεδίο στην κατεύθυνση C είναι ισχυρότερο από το αντίστοιχο της κατεύθυνσης D, το οποίο με τη σειρά του είναι ισχυρότερο από αυτό της κατεύθυνσης Α. Για τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438 ισχύει ότι το μετρούμενο μαγνητικό πεδίο στην κατεύθυνση Α είναι ισχυρότερο από το μετρούμενο μαγνητικό πεδίο στην κατεύθυνση C και το οποίο με τη σειρά του είναι ισχυρότερο από το αντίστοιχο της κατεύθυνσης D. Αυτό σημαίνει πως κάθε γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων έχει τέτοιο τρόπο κατασκευής στο εσωτερικό της κύκλωμα (τοπολογία ηλεκτρικού κυκλώματος), ώστε το πεδίο που παράγεται σε κάθε κατεύθυνση να είναι διαφορετικό. Κατά συνέπεια δημιουργείται πρόβλημα στον υπό δοκιμή εξοπλισμό, ο οποίος εξετάζεται από τη γεννήτρια, γιατί ανάλογα με τον προσανατολισμό αυτής μπορεί να προκύψουν διαφορετικά αποτελέσματα. Είναι δυνατόν λοιπόν ο υπό δοκιμή εξοπλισμός άλλοτε να περνά επιτυχώς τη δοκιμή και άλλοτε να αποτυγχάνει, λόγω των διαφορετικών επαγόμενων τάσεων που κάθε φορά δημιουργούνται.

Από τα συγκριτικά γραφήματα της παραγράφου 6.7 προκύπτει πως κάθε μία από τις δύο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων παράγει διαφορετικό μαγνητικό πεδίο. Για την κατεύθυνση Α ισχύει ότι η γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 παράγει ισχυρότερο πεδίο σε σχέση με τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438 όσον αφορά τη μέγιστη τιμή της έντασης αυτού. Για την κατεύθυνση C παρατηρείται το αντίστροφο, δηλαδή από τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438 παράγεται ισχυρότερο μαγνητικό πεδίο σε σχέση με τη γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 όσον αφορά τη μέγιστη τιμή της έντασης Η αυτού. Για τη κατεύθυνση D το μαγνητικά πεδία που παράγονται από τις δύο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων είναι περίπου τα ίδια ως προς τις μέγιστες τιμές της έντασής τους. Οι διαφορές αυτές ενδεχομένως να οφείλονται στα διαφορετικά ρελέ που έχει η κάθε γεννήτρια. Το ρελέ της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-438 λειτουργεί έως τα 30 kV και έχει μόνο μία επαφή με δύο πολικότητες, ενώ το ρελέ της γεννήτριας ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων NSG-433 λειτουργεί στα 18 kV και είναι μικρότερο από αυτό της NSG-438. Από αυτό και μόνο το γεγονός η κατανομή του μαγνητικού πεδίου στις δύο γεννήτριες είναι διαφορετική. Επιπλέον παρατηρείται πως για ίδια, κατά απόλυτη τιμή (+2 kV με -2 kV ή +4 kV με -4 kV), τάση φόρτισης και για την ίδια γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ενώ το ρεύμα εκφόρτισης είναι ίδιο, το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο είναι διαφορετικό. Ενδεγομένως αυτό το γεγονός να οφείλεται στον τρόπο λειτουργίας των ηλεκτρονικών κυκλωμάτων των γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων.

Παρατηρείται λοιπόν από τα παραπάνω πως το Πρότυπο IEC 61000-4-2 δεν είναι επαρκές για τα όσα ορίζει για την κατασκευή των γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Πέρα από τις τέσσερις παραμέτρους που ορίζει το Πρότυπο (t<sub>r</sub>, I<sub>max</sub>, I<sub>30</sub> και I<sub>60</sub>) πρέπει να προκύψουν παράμετροι για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο, καθώς και για τις επαγόμενες τάσεις που προκαλούν οι γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων ώστε στην επόμενη αναθεώρηση του Προτύπου να υπάρξουν οδηγίες κατασκευής των γεννητριών αυτών, που θα καθορίζουν τα όρια τα οποία θα πρέπει να βρίσκονται οι τιμές των παραγόμενων πεδίων. Μάλιστα θα πρέπει να ληφθεί υπόψη πως κάθε γεννήτρια ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων προκαλεί διαφορετικό

Τέλος, χρειάζεται να διευκρινιστεί η επιλογή να επικεντρωθεί η μελέτη αποκλειστικά σε εκφορτίσεις επαφής. Όταν έχουμε εκφορτίσεις αέρος το ρεύμα που παράγεται δεν είναι της ίδιας μορφής κάθε φορά. Αυτό συμβαίνει γιατί στις εκφορτίσεις αέρα το μήκος του δημιουργουμένου ηλεκτρικού τόξου είναι

259

διαφορετικό και ποικίλει ανάλογα με την υγρασία, την ταχύτητα προσέγγισης του πιστολιού στο στόχο και την κατεύθυνση της ακίδας. Το γεγονός αυτό δεν συμβαίνει στην περίπτωση των εκφορτίσεων επαφής, όπου υπάρχει επαναληψιμότητα των εκφορτίσεων αυτών.

# Κεφάλαιο 7

## Η επόμενη μέρα

Στην παρούσα διπλωματική εργασία παρουσιάστηκαν μετρήσεις και συγκριτικά αποτελέσματα του παραγόμενου μαγνητικού πεδίου χρησιμοποιώντας δυο γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων. Γενικότερα η μέτρηση του παραγόμενου ηλεκτρομαγνητικού πεδίου είναι μια πρόκληση. Όπως αναφέρεται στη διεθνή βιβλιογραφία [20] τα αποτελέσματα των μετρήσεων μπορεί να παρουσιάζουν μεγάλες αποκλίσεις ανάλογα με το είδος της πειραματικής διάταξης και οι αισθητήρες που θα χρησιμοποιηθούν.

Οι μετρήσεις, οι οποίες διεξήχθησαν με τον αισθητήρα μαγνητικού πεδίου κατασκευής του καθηγητή του Πανεπιστημίου Missouri-Rolla, David Pommerenke και με τον ομοαξονικό προσαρμοστή μέτρησης ήταν τοποθετημένος σε γειωμένη μεταλλική πλάκα διαστάσεων 1,5 x 1,5 m<sup>2</sup> σε οριζόντια θέση (HCP). Στο μέλλον θα πρέπει για την ίδια διάταξη, που περιγράφτηκε στην παρούσα διπλωματική εργασία να γίνουν μετρήσεις με τον ίδιο αισθητήρα και όταν η γειωμένη μεταλλική πλάκα διαστάσεων βρίσκεται σε κατακόρυφη θέση (VCP).

Οι μετρήσεις για το παραγόμενο μαγνητικό πεδίο από ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις, χρησιμοποιώντας πάλι τις ίδιες γεννήτριες και με τον ομοαξονικό προσαρμοστή τοποθετημένο σε γειωμένη μεταλλική πλάκα, θα πρέπει να γίνουν και χρησιμοποιώντας διαφορετικού τύπου αισθητήρες, ώστε να είναι δυνατόν να γίνουν συγκρίσεις μεταξύ των αποτελεσμάτων.

Επιπρόσθετα στα εργαστηριακά πειράματα, που θα ακολουθήσουν θα πρέπει να γίνουν μετρήσεις και σε μεγαλύτερες αποστάσεις από το σημείο εκφόρτισης, ώστε η μεταβολή του μαγνητικού πεδίου συναρτήσει της απόστασης να διερευνηθεί και να βρεθεί βάσει ποιου παράγοντα φθίνει.

Τέλος, πεδιακή ανάλυση και προσομοίωση της διάταξης θα μπορούσαν να γίνουν μέσω κατάλληλου υπολογιστικού πακέτου, ώστε να διαπιστωθούν και να εξηγηθούν τυχόν αποκλίσεις μεταξύ θεωρίας και πειράματος.

261

## <u>Βιβλιογραφία</u>

- Paul A. Chatterton Michael A. Houlden, "Ηλεκτρομαγνητική Συμβατότητα (EMC) - Η εφαρμογή της ηλεκτρομαγνητικής θεωρίας στον πρακτικό σχεδιασμό", Εκδόσεις Τζιόλα, Θεσσαλονίκη 1992.
- [2] Theodore Dangelmayer, "ESD Program Management- A Realistic Approach to Continuous Measurable Improvement in Static Control", Van Noshand Ranhold, New York, 1990.
- [3] European Standard EN 61000-4-2: "Electromagnetic Compatibility (EMC), Part 4: Testing and measurement techniques, Section 2: Electrostatic discharge immunity test – Basic Emc Publication", 2001.
- [4] ΕΛΟΤ ΕΝ 61000.06.01: "Ηλεκτρομαγνητική Συμβατότητα (EMC): Μέρος 6.1: Γένια Πρότυπα – Ατρωσία για κατοικήσιμα, εμπορικά και ελαφρής βιομηχανίας περιβάλλοντα",2001.
- [5] Paul Cartwright, "Electrostatic Hazards in the aerosol industry", διαθέσιμο στη διεύθυνση <u>http://www.chilworth.co.uk/publications/publications.asp</u>.
- [6] Kai Esmark, Harald Gossner, Wolfgang Stadler, "Advanced Simulation Methods for ESD Protection Development", Elsevier, 2003.
- [7] Stephen L. Fowler, William G. Klein, Alrry Fromm, "Procedure for the Design Analysis and Auditing of Static Control Flooring/Footwear Systems διαθέσιμο στη διεύθυνση: <u>http://www.esdjournal.com/techpapr/sfowler/esd97/esd97.htm</u>.
- [8] Ariadna Kaplan, Bob McReynolds, "Dielectric characteristics of materials-Electrostatic Discharge", November 2002, διαθέσιμο στη διεύθυνση: <u>http://www2.sjsu.edu/faculty/selvaduray/page/papers/mate210/electrostatic.pdf</u>.
- [9] Martin Lutz, "The determination of the immunity to electrostatic discharge 'ESD' with transient 1000 generator", EMC Partner, Seminar 1999.
- [10] European Standard IEC 61000-4-2: "Electromagnetic Compatibility (EMC), Part4: Testing and measurement techniques, Section 2: Electrostatic discharge immunity test – Basic EMC Publication", 2001.

- [11] Γεώργιος Π. Φώτης, "Ηλεκτρομαγνητική συμβατότητα και ατρωσία εξοπλισμού ισχύος από ηλεκτροστατική εκφόρτιση", Ενδιάμεση Κρίση του Υποψήφιου Διδάκτορα Γεωργίου Π. Φώτη, Ιούλιος 2004.
- [12] IEC 801-2, Electromagnetic compatibility for industrial process measurement and control equipment, Part 2: Electrostatic discharge requirement, 1991.
- [13] IEC 1000-4-2, International Standard, 1995.
- [14] Kai Wang, David Pommerenke, Ramachandran Chundru, Tom Van Doren, James L. Drewniak, Ashwin Shashindranath, "Numerical Modelling of Electrostatic Discharge Generators", IEEE Transactions on Electromagnetic Compatibility, vol. 45, no.2, May 2003, pp. 258-271.
- [15] ANSI C63 16\_1993\_American National Standard guide for ESD test methodologies and criteria for electronic equipment, 1993.
- [16] P. F. Wilson and M. T. Ma, "Field radiated by electrostatic discharges", IEEE Trans. Electromagnetic Compatibility, vol. 33, no. 1, Feb. 1991, pp. 10 – 18.
- [17] O. Fujiwara "An analytical approach to model indirect effect caused by electrostatic discharge", IEICE Transactions on Communications, vol. E79-B, no.4, April 1996, pp. 483 – 489.
- [18] Roman Jobara, David Pommerenke, D. Karkashadze, P. Shubitidze, R. Zaridze, S. Frei, Martin Aidam "Computer Simulation of ESD from voluminous objects compared to transient fields of humans", IEEE Transactions on Electromagnetic Compatibility, vol. 42, no.1, February 2000, pp. 54-65.
- [19] D. Pommerenke, ESD: What has been achieved, what is less understood, IEEE Symposium on EMC, Minneapolis, August 2002, pp. 895-900.
- [20] Jan Sroka and Leuchtmann Pascal, "Transient field simulation of electrostatic discharge (ESD) in the calibration setup (ace. IEC 61000-4-2)", IEEE International Symposium on EMC, 21-25 August 2000, pp. 443-448.
- [21] Jan Sroka and Leuchtmann Pascal, "Enhanced field simulations and measurements of the ESD calibration setup", IEEE International Symposium on EMC, 13-17 August 2001, pp.1273-1278.
- [22] Instruction manual for the electrostatic discharge generator NSG-433, Instruments Schaffner, Publ. 1303E.

- [23] Instruction manual for the electrostatic discharge generator NSG-438, Instruments Schaffner, Publ. 601-242A.
- [24] G. P. Fotis, I. F. Gonos, I A .Stathopoulos, "An Approach to the Better Understanding of the Experimental Setup for the Verification of the ESD Generators", έγινε δεκτό και θα παρουσιαστεί στο Διεθνές Συνέδριο Υψηλών Τάσεων (ISH 2005) στις 25-29 Αυγούστου 2005 στο Πεκίνο.
- [25] Jan Sroka and Leuchtmann Pascal, "Transient field simulation of electrostatic discharge (ESD) in the calibration setup (ace. IEC 61000-4-2)", IEEE International Symposium on EMC, 21-25 August 2000, pp. 445.
- [26] Graziano Cerri, Simona Chiarandini, Simone Constantini, Roberto De Leo, Valter Mariani Primiani and Paola Russo, "Theoretical and experimental characterization of transient electromagnetic fields radiated by electrostatic discharge (ESD) currents", IEEE Transactions on Electromagnetic Compatibility, vol. 44, no.1, February 2002, pp. 139-147.
- [27] David J. Pommerenke, Thomas P. Van Doren, Wang Kai, "ESD current fields on the VCP and the HCP modelled using quasi-static approximations", IEEE International Symosium on EMC, 2002, pp. 81-86..

## Παράρτημα

### Αισθητήρας μέτρησης έντασης μαγνητικού πεδίου

#### Π.1 Μεθοδολογία υπολογισμού πεδίου

Συχνά η χρήση του όρου 'μη-σκόπιμη ακτινοβολία' υπονοεί πως δε θα έπρεπε να υπάρχει ακτινοβολία προερχόμενη από τις γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων (ESD simulators). Αυτό όμως είναι λάθος καθώς κάθε ηλεκτροστατική εκφόρτιση προκαλεί ισχυρά πεδία. Τα πεδία των γεννητριών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων πρέπει να ταιριάζουν με τα πεδία της πραγματικής ηλεκτροστατικής εκφόρτισης χωρίς όμως να προκαλούν πεδία μεγαλύτερα ή διαφορετικά από αυτά.

Είναι δυνατόν να βρεθούν ορισμένα δεδομένα τα οποία να αφορούν διακριβωμένες μετρήσεις πεδίου αλλά είναι ανεπαρκή ενώ η ευρέως διαθέσιμη τεχνολογία για τις ανάγκες μας είναι και αυτή με τη σειρά της ανεπαρκής ή ακόμη και πολύ ακριβή. Ακόμη και εάν όλες οι γεννήτριες ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων έδιναν παρόμοιο ρεύμα, τα πεδία είναι δυνατόν να διαφέρουν. Έχουν παρατηρηθεί διαφορές στα πεδία και για το λόγο αυτό χρειάζεται συγκεκριμενοποίησή τους. Δύο είναι τα προβλήματα τα οποία πρέπει να ξεπεραστούν:

 Χρειάζεται μία μεθοδολογία η οποία να είναι δυνατόν να επαναληφθεί και να ανιχνευθεί, να είναι εύκολη στην εφαρμογή της και όχι πολύ ακριβή.

2. Χρειάζεται να τεθούν και να δικαιολογηθούν συγκεκριμένες τιμές πεδίου και επιτρεπόμενες διακυμάνσεις.

Το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο είναι δυνατόν να μετρηθούν σε κοντινές ή μακρινές αποστάσεις, στο πεδίο του χρόνου ή της συχνότητας, όταν οι αισθητήρες είναι πάνω σε γειωμένη μεταλλική πλάκα ή στον ελεύθερο χώρο. Καθώς ηλεκτροστατικές εκφορτίσεις μπορούν να προκύψουν πολύ κοντά στο δοκίμιο, χρειάζεται μέτρηση του πεδίου σε κοντινή και ίσως και σε μακρινή απόσταση. Για το λόγο αυτό πρέπει να μετρούνται το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο.

Λόγω της φύσεως των παλμών ηλεκτροστατικών εκφορτίσεων και της διαθεσιμότητας παλμογράφων (ένας γρήγορος παλμογράφος ήδη χρειάζεται για το ρεύμα), προτιμάται η λήψη μετρήσεων στο πεδίο του χρόνου. Προς απλούστευση της διαδικασίας, θα πρέπει να χρησιμοποιηθούν αισθητήρες τοποθετημένοι σε γειωμένη πλάκα. Οι αισθητήρες απαιτούν ζεύξη με οπτική ίνα προς αποφυγή προβλημάτων, τα οποία συνήθως απορρέουν από τα καλώδια. Αυτό βέβαια αυξάνει σημαντικά το κόστος.

Σε μια τέλεια γειωμένη πλάκα, οι αισθητήρες μετρούν το παράλληλο μαγνητικό πεδίο το οποίο είναι ανάλογο της πυκνότητας του κάθετου στο μαγνητικό πεδίο ρεύματος και για ηλεκτρικό πεδίο την πυκνότητα φορτίου που είναι ανάλογη του κάθετου στην πλάκα ηλεκτρικού πεδίου.

Για να επιτευχθεί επίπεδη απόκριση συχνότητας από περίπου τα 2MHz έως και πάνω από το 1GHz χρειάζεται ολοκλήρωση. Βέλτιστο είναι να εφαρμοσθούν οι ολοκληρώσεις στο εσωτερικό των αισθητήρων ενώ άλλες εναλλακτικές είναι η αριθμητική ολοκλήρωση.

#### Π.2 Μέτρηση πεδίου

Τα προς μέτρηση σήματα είναι σύντομα, ισχυρά, μη επαναλαμβανόμενα, με μεγάλο εύρος ζώνης και μικρό χρόνο ανόδου. Τα σήματα αυτά πρέπει να μετρηθούν τόσο σε κοντινές όσο και σε μακρινές αποστάσεις και ξεχωριστά για το ηλεκτρικό και το μαγνητικό πεδίο.

Η ευαισθησία τους, το όριο κορεσμού και το εύρος ζώνης καθορίζουν το σχεδιασμό του αισθητήρα για αυτές τις πεδιακές μετρήσεις. Μία πολύ υψηλή συχνότητα κατώτατου ορίου προκαλεί παραμορφώσεις. Η μέγιστη τιμή του μαγνητικού πεδίου προκύπτει συνήθως μέσα στα πρώτα 10ns. Το απαιτούμενου εύρος ζώνης για τις μετρήσεις είναι 2MHz – 2GHz. Η συχνότητα ανώτερου ορίου καθορίζεται από τη σωστή μέτρηση ενός μέγιστου αριθμού παλμών που ακολουθούν και του χρόνου ανόδου. Με αυτόν τον αισθητήρα είναι 2GHz.

Το απαιτούμενο δυναμικό εύρος για τον αισθητήρα του μαγνητικού πεδίου είναι 0,1 έως 200A/m και 20 έως 20000V/m για το ηλεκτρικό πεδίο.

#### Π.3.1 Η θεωρία του αισθητήρα μέτρησης μαγνητικού πεδίου

Αποτελείται από ένα. βρόχο απλού τυλίγματος, ο οποίος είναι θωρακισμένος και με τέτοια διάταξη, ώστε να ελαχιστοποιείται η απόκρισή του στο ηλεκτρικό πεδίο. Σχηματικά παρουσιάζεται στο Σχήμα Π.1.



Σχήμα Π.1:Η σύζευξη του σήματος του πεδίου στον αισθητήρα.

Η πυκνότητα μαγνητικής ροής B(t) επάγει μία τάση u(t) με

$$u(t) = \int_{A} \frac{dB(t)}{dA} A \tag{\Pi.1}$$

Στο Σχήμα Π.2 παρουσιάζεται το κυκλωματικό διάγραμμα του αισθητήρα.



Σχήμα Π.2:Το κυκλωματικό διάγραμμα του αισθητήρα.

Όπου 
$$u_{out}(t) = u(t) \cdot \left(\frac{R}{R + j\omega L}\right)$$
 (Π.2)

Το βασικό μέγεθος της συνάρτησης μεταφοράς συναρτήσει της συχνότητας φαίνεται στο ακόλουθο σχήμα. Τα dB αντιστοιχούν σε απώλειες.



Σχήμα Π.3:Η συνάρτηση μεταφοράς.

Η κρίσιμη συχνότητα (f<sub>c</sub>) μεταβάλλεται αλλάζοντας την επαγωγή ή την R. Ένας αντιστάτης φορτίου  $R_L$  είναι τοποθετημένος παράλληλα στην αντίσταση φορτίου (R = 50 Ω), όπου  $R_L \ll R$ , όπως φαίνεται στο Σχήμα Π.4. Αύξηση της τιμής της  $R_L$  έχει ως αποτέλεσμα τη λεπτή γραμμή (2) στο Σχήμα Π.3.



Σχήμα Π.4: Το κυκλωματικό διάγραμμα του αισθητήρα με αντιστάτη φορτίου R<sub>L</sub>.

Μείωση της τιμής του αντιστάτη  $R_L$  έχει ως αποτέλεσμα τη μείωση της τιμής της κρίσιμης συχνότητας αλλά και ελάττωση της ευαισθησίας.

Η συχνότητα κατώτερου ορίου δίνεται από τη σχέση:

$$f_c = \frac{R_L}{2 \cdot \pi \cdot L_{loop}} , \, \mu \varepsilon \, \mathbb{R} >> \mathbb{R}_L$$
(II.4)

Προκειμένου να αυξηθεί το εύρος ζώνης του αισθητήρα η συχνότητα κατώτερου ορίου πρέπει να ελαττωθεί. Αλλάζοντας όμως την τιμή της  $L_{loop}$  επηρεάζεται το μέγεθος του αισθητήρα και δημιουργούνται επίσης προβλήματα συντονισμού, όταν ο βρόχος είναι πολύ μεγάλος. Κατά συνέπεια μοναδική επιλογή για μεταβολή της  $f_c$  είναι η μεταβολή της  $R_L$ . Αυτό βέβαια οδηγεί σε ελάττωση της ευαισθησίας. Επίσης μικρής σύνθετης αντίστασης και υψίσυχνοι αντιστάτες είναι δύσκολο να υλοποιηθούν, καθώς απαιτείται ακριβής συμμετρική τοποθέτηση.

Το σήμα εξόδου του αισθητήρα είναι πολύ μικρό και συνεπώς χρειάζεται ενισχυτής έτσι ώστε να αυξηθεί αυτό. Ο ενισχυτής πρέπει να έχει μεγάλο εύρος ζώνης και να προσαρμόζει τον αισθητήρα στο φορτίο των 50 Ω του παλμογράφου. Σε διαφορετική περίπτωση πολλαπλές ανακλάσεις μπορεί να προκύψουν. Κριτήρια για την επιλογή του ενισχυτή είναι το εύρος ζώνης, ο θόρυβος, η προσαρμογή, το μέγιστο σήμα εξόδου και το κέρδος.

#### Π.3.2 Κατασκευή του αισθητήρα μέτρησης μαγνητικού πεδίου

Αποτελείται από ημικυκλικό ομοαξονικό καλώδιο όπου οριοθετείται μία περιοχή Α, όπου το μαγνητικό πεδίο δημιουργεί τάση εξ' επαγωγής. Η κατασκευή του αισθητήρα φαίνεται στο ακόλουθο σχήμα:



Σχήμα Π.5:Ο αισθητήρας

Η επαγωγή του αισθητήρα (L<sub>loop</sub>) είναι φτιαγμένη από ημικυκλικό, ημιδύσκαμπτο καλώδιο από το οποίο 1 mm της θωράκισης (ακριβώς στη μέση) έχει αφαιρεθεί. Η θωράκιση αποτρέπει τη σύζευξη του ηλεκτρικού πεδίου. Το μαγνητικό πεδίο θα συζευχθεί μέσω της σχισμής.

Υπό τον όρο ότι η ακτίνα του ημιδύσκαμπτου καλωδίου είναι κατά πολύ μικρότερη από την ακτίνα του βρόχου, η περιοχή Α και η επαγωγή (L<sub>loop</sub>) υπολογίζονται ως εξής:

$$A = \frac{\pi \cdot r^2}{2} = \frac{1327 \cdot 10^{-4}}{2} = 6637 \cdot 10^{-5} m^2 \tag{\Pi.4}$$

$$L = \frac{r \cdot \mu_0}{2[\ln(8r/a) - 2]} = 18nH \tag{\Pi.5}$$

όπου r = 6,5 mm η ακτίνα του βρόχου (ο βρόχος έχει επιφάνεια 1 cm<sup>2</sup>) και η σταθερά μαγνητικής διαπερατότητας του κενού  $\mu_0 = 4 \cdot \pi \cdot 10^{-10}$  H/m.

Η γείωση του ομοαξονικού καλωδίου είναι συνδεδεμένη στο σασί του αισθητήρα και στις δύο πλευρές. Το ομοαξονικό καλώδιο είναι κοντύτερο από τη μία πλευρά, ενώ ο εσωτερικός αγωγός της άλλης πλευράς του είναι συνδεδεμένος στον αντιστάτη φορτίου – ακτινικά συναρμολογημένοι αντιστάτες φορτίου με μια παράλληλη αντίσταση του 1 Ω.

Από τη σχέση (Π.3) λοιπόν, υπολογίζεται η  $f_c = 10$  MHz.

Η άνω και κάτω πλευρά της τυπωμένης κυκλωματικής πλακέτας είναι συνδεδεμένες μεταξύ τους με CU-tape κατά μήκος και των τεσσάρων πλευρών, έτσι ώστε να βελτιώνεται η γείωση αλλά και η θωράκιση. Για τη δημιουργία ενός χαμηλής επαγωγής αντιστάτη του 1 Ω, 20 μικροί (μέγεθος 0805) αντιστάτες των 19,6 Ω τοποθετήθηκαν ακτινικά στο εσωτερικό του αισθητήρα, όπως φαίνεται στο Σχήμα Π.6.



Σχήμα Π.6:Τοποθέτηση αντιστατών

Η συμμετρική τοποθέτηση των αντιστατών έχει μεγάλη σημασία για τη μείωση της επαγωγής.

Το ενεργό τμήμα του αισθητήρα είναι ο ενισχυτής ERA-5-SM υλοποιημένος από μικροκυκλώματα. Προτερήματα της χρήσης εσωτερικού ενισχυτή είναι πως αποφεύγονται σήματα προερχόμενα από σύζευξη καλωδίων μεγαλύτερα από τα σήματα του αισθητήρα, τα οποία μάλιστα είναι πολύ μικρά, ενώ επιτυγχάνεται και προσαρμογή στον εξοπλισμό μέτρησης (50 Ω).

Ο ενισχυτής είναι τοποθετημένος κάτω από τον SMA connector προκείμενου η διαδρομή που ακολουθεί το σήμα να είναι η μικρότερη δυνατή. Το καλώδιο γείωσης

του ενισχυτή είναι όσο το δυνατόν κοντύτερο. Έχει μεγάλη σημασία να επιτευχθεί η επιθυμητή απόκριση επίπεδης συχνότητας (2 GHz). Το ρεύμα τροφοδοσίας έχει συζευχθεί μέσω του SMA connector με τη χρήση εξωτερικού DC συζευκτή. Χρησιμοποιείται DCRF συζευκτής αποτελούμενος από μικροκυκλώματα (ZFBT-4R2GW) για τις πρώτες μετρήσεις. Δύο επιπλέον SMD πυκνωτές των 0,1 nF τοποθετημένοι ακριβώς στον SMA connector στο εσωτερικό του DCRF χρησιμεύουν στην καταστολή των RF σημάτων. Η θωράκιση του DCRF συζευκτή βελτιώθηκε με τη χρήση ασημί αγώγιμης βαφής. Ο πυκνωτής αποκοπής (10 nF) χρησιμεύει στο να μην ελαττωθεί η τάση εισόδου στο ERA-5-SM. Ο τοποθετημένος ανάμεσα στον πυκνωτή αποκοπής και το ERA-5-SM αντιστάτης των 50 Ω (δύο αντιστάτες των 100 Ω συνδεδεμένοι παράλληλα μεταξύ τους) βελτιώνει την προσαρμογή.



Σχήμα Π.7:Το κύκλωμα του αισθητήρα.

Ο συντονισμός του βρόχου προκύπτει στα 3 GHz και προκαλεί ταλαντώσεις στις μετρήσεις στο πεδίο του χρόνου. Κατασκευάζεται ένας προσαρμοστής  $\lambda/4$  όπως φαίνεται και στο παραπάνω σχήμα, από ημιδύσκαμπτο καλώδιο των 30 Ω, εξωτερικής διαμέτρου 0,1524 cm και μήκους 17 mm, για αντιστάθμιση του συντονισμού. Το μήκος υπολογίστηκε με βάση τη συχνότητα συντονισμού. Το σασί του αισθητήρα είναι από ορθογωνίου σχήματος αλουμινένιο πλαίσιο με μεταλλική πλάκα να κλείνει το κάτω μέρος. Οι διαστάσεις του αισθητήρα είναι 3,9 x 0,9 x 3,1cm ([μήκος] x [ύψος] x [πλάτος]). Τα κυκλώματα βρίσκονται σε μεταλλικό πλαίσιο με εσωτερικές διαστάσεις 3 x 0,5 x 2 cm.

Ένας SMA connector είναι τοποθετημένος στο εξωτερικό του σασί για την έξοδο του σήματος και την DC τροφοδοσία.

271

Εξαιτίας των πολύ μικρών σημάτων που καταφθάνουν στον αντιστάτη φορτίου του 1Ω χρειάζεται πολύ καλή θωράκιση. Ανεπαρκής θωράκιση θα προκαλέσει πολωμένα σήματα. Αυτό ελέγχεται στρέφοντας τον αισθητήρα κατά 90° έτσι ώστε να μην υπάρχει σύζευξη του πεδίου με το βρόχο και κατόπιν κλείνοντας την τροφοδοσία προκειμένου να ελεγχθεί η παρουσία τυχόν εναπομεινάντων σημάτων. Τυχόν εναπομείναντα σήματα προκαλούνται είτε από συζεύξεις στο εσωτερικό του αισθητήρα, είτε από προβλήματα στην καλωδίωση, είτε από συντονισμό.

Χρησιμοποιείται αγώγιμη βαφή χρώματος ασημί για βελτίωση της ΗF θωράκισης του σασί.

#### Π.3.3 Ο Ενισχυτής

Η χαμηλή ευαισθησία του αισθητήρα καθιστά απαραίτητη τη χρήση ενισχυτή έτσι ώστε να παρέχεται ικανοποιητικό σήμα στον παλμογράφο για μετρήσεις μεταβατικών σημάτων. Ο ενισχυτής έχει κέρδος 2 GHz στην ένταση επιπέδου συχνότητας με χαμηλό θόρυβο και 50 Ω έξοδο. Το κύκλωμα του ενισχυτή παρουσιάζεται στο Σχήμα Π.9.



Σχήμα Π.9:Το κύκλωμα του ενισχυτή.

Το ενεργό στοιχείο είναι το ολοκληρωμένο ERA-5-SM το οποίο χαρακτηρίζεται από υψηλό κέρδος και χαμηλό θόρυβο. Ένα κύκλωμα DC σύζευξης παρέχει ρεύμα 65 mA για τον ενισχυτή. Ένα σύνθετο δίκτυο χρησιμοποιείται για την απόζευξη του RF σήματος και της DC τροφοδοσίας. Αποτελείται από φερρίτες και πηνία. Ο αντιστάτης των 100Ω περιορίζει το συνεχές ρεύμα. Ένας ρυθμιστής τάσης (LM 7812) τροφοδοτεί με συνεχή τάση 12V (χρησιμοποιείται και δίοδος για προστασία). Οι πυκνωτές αποκλεισμού εξασφαλίζουν την απουσία DC στην είσοδο του ομοαξονικού

και στην έξοδο. Η γείωση του ERA-5-SM είναι πολύ σημαντική. Πρέπει να γειωθεί απ' ευθείας στην ακίδα σύνδεσης. Για το λόγο αυτό μία μικρή οπή δημιουργήθηκε στην πλακέτα και ο ενισχυτής τοποθετήθηκε ανάποδα στο κάτω μέρος αυτής, πλησίον της οπής, επιτυγχάνοντας έτσι άμεση γείωση.

## Π.3.4 Το κύκλωμα οδήγησης του αισθητήρα μέτρησης μαγνητικού

#### πεδίου

Ο DCRF συζευκτής για τον εσωτερικό -στον αισθητήρα- ενισχυτή και το δίκτυο αντιστάθμισης συχνότητας είναι κατασκευασμένα μαζί. Το δίκτυο αντιστάθμισης συχνότητας αποτελείται από το κύκλωμα αντιστάθμισης συχνότητας με έναν ενισχυτή. Αυτό τελικά δίνει ένα δίκτυο αντιστάθμισης με αντιστάθμιση περίπου 15 dB και 0 dB για υψηλότερες συχνότητες. Ακολουθεί στο Σχήμα Π.10 το κύκλωμα:



Σχήμα Π.10:Το συνολικό κύκλωμα.