

ΣΤΑΤΙΚΗ.— Αίτια καὶ εὐθύνη γιὰ τὴν πτώση τοῦ τρούλλου τῆς Ἀγ. Σοφίας Κωνσταντινουπόλεως, ὑπὸ τοῦ Παναγ. Ἰ. Σπυροπούλου, διὰ τοῦ Ἀκαδημαϊκοῦ κ. Σόλωνος Κυδωνιάτου.

1. Εἰσαγωγὴ — Κατασκευὴ

Τὴν 27ην Δεκεμβρίου 537 ἐγίνοντο στὴ Βασιλίδα, μὲ κάθε ἐπισημότητα καὶ κάθε λαμπρότητα, τὰ ἐγκαίνια τοῦ μεγαλοπρεπεστέρου ναοῦ τῆς χριστιανοσύνης, τῆς Ἀγίας Σοφίας· τοῦ ναοῦ ποὺ γιὰ αἰῶνες θὰ παρέμενε ἀξεπέραστο στὸ εἶδος του καλλιτεχνικὸ δημιούργημα, ὑπερέχον παντὸς ἄλλου «κάλλει τε καὶ μεγέθει», δπως θὰ διαπιστώσῃ καὶ δικτὼ αἰῶνες ἀργότερα ὁ Ἰωάννης Καντακουζηνὸς («κάλλει τε καὶ μεγέθει τοὺς ἀπανταχοῦ — ἐννοεῖται: ναοὺς — νικᾶ»). Ἐξ ἄλλου ὁ Γ. Κωδινὸς θὰ διακηρύξῃ ὅτι τέτοιος ναὸς «οὐκ ἐγένετο ἀπὸ Ἀδάμ, οὐδὲ γενήσεται» [4].

Τὸ κτίσιμο τοῦ ναοῦ εἶχε διαρκέσει λιγώτερο ἀπὸ ἔξι χρόνια, χάρη στὸ συνεχὲς καὶ ζωηρὸ ἐνδιαφέρον τοῦ ὄραματιστοῦ αὐτοκράτορος, τοῦ Ἰουστινιανοῦ (527-565), ὁ ὁποῖος, κατὰ τὸν Ἀνώνυμον χρονογράφον, «οὐκ ἐκάθευδεν ἀλλὰ σπουδὴν καὶ ἐπιμέλειαν εἰς τὸ δρᾶν τοὺς τε λιθοξόους... καὶ λοιποὺς οἰκοδόμους» ἐπεδείκνυε.

Ἄρχιτέκτονες καὶ μηχανικοὶ — «μηχανοποιοί» — ὅπως ἀπεκαλοῦντο τότε — ἦσαν οἱ μικρασιάτες Ἀνθέμιος (ἀπὸ τὶς Τράλλεις) καὶ Ἰσίδωρος (ἀπὸ τὴ Μίλητο). Στὴν ούσια ὑπῆρχε καὶ τρίτος ἀρχιτέκτων — ἡ ἀρχιτέκτονῶν — ὁ Ἰδιος ὁ Ἰουστινιανός.

Δὲν εῖναι μόνον ὁ ἴστορικὸς τῆς ἐποχῆς Προκόπιος, ποὺ ὅμιλεῖ γιὰ τὸν μεγάλο ζῆλο τοῦ βασιλέως, ὅστις νυχθμερὸν μεριμνοῦσε γιὰ τὴν «οἰκοδομίαν» τοῦ ναοῦ. «Βασιλεὺς δειλινὸν οὐκ ἐκάθευδε» μᾶς παραδίδει. Δὲν εῖναι μόνον οἱ λαϊκὲς παραδόσεις, ποὺ θέλουν τὸν αὐτοκράτορα νὰ βλέπη καὶ νὰ ξαναβλέπῃ σχέδια τῆς ἐκκλησίας, ὡσπου νὰ ἐπιλέξῃ τὸ τελικό, νὰ καθορίζῃ τὸν ἀριθμὸ τῶν κογχῶν τοῦ Ἱεροῦ καὶ νὰ ἔχῃ γνώμη γιὰ κάθε λεπτομέρειαν, ἐπεμβαίνων ὅχι λίγες φορὲς στὶς διαστάσεις καὶ τὴ διαμόρφωση χώρων, ἀκόμη καὶ τμημάτων τῆς στέγης.

Εἶναι καὶ ἡ διαπιστωση τῶν μεταγενεστέρων μελετητῶν τοῦ ναοῦ (π.χ. τοῦ συγχρόνου μας Βρεταννοῦ Mainstone [8], σελ. 43-44) ὅτι πολλὲς ἀρχιτεκτονικὲς λεπτομέρειες, ποὺ ἐντοπίζει κανεὶς στὴν κατασκευὴ, εὑρίσκονται σὲ κάποια

* PAN. SPYROPOULOS, Causes and Responsibility for the failure of the first dome of «Agia Sofia» Church in Constantinople.

διάσταση πρὸς τὶς στατικὲς ἀνάγκες καὶ τὶς ὁρθολογιστικὲς στατικῶς ἀντιμετωπίσεις τους, τῶν ὅποιων ἐπαρκῆ διαισθηση διέθετον οἱ μηχανοποιοὶ τοῦ ναοῦ (τούλαχιστον γιὰ τόσον μικρὰ καὶ ἐπὶ μέρους προβλήματα, κατὰ τὸν Βρεταννὸν μηχανικόν). Οἱ ἐκλεγεῖσες αὐτὲς ἀρχιτεκτονικὲς διατάξεις καὶ οἱ στατικὲς λύσεις ποὺ ἐπιβάλλουν, φαίνονται κάπως ξένες πρὸς τὴν γνωστή μας ὁρθὴ ἀρχιτεκτονικὴ καὶ στατικὴ σύλληψη τῆς ὅλης κατασκευῆς καὶ τὴν ἀλληλοεξυπηρέτηση καὶ τὴν ἀλληλούπαγωγὴ ἀρχιτεκτονικῶν καὶ στατικῶν ἀναγκῶν καὶ λύσεων.

Στὸ σημεῖο αὐτὸν θὰ πρέπει νὰ σημειώσουμε ὅτι ὁ Ἀνθέμιος καὶ ὁ Ἰσιδωρος — πρὸ παντὸς ὅμως ὁ πρῶτος — ἀξιοποίησαν στὴν κατασκευὴ τοῦ ναοῦ παλιές ἰδέες (ποὺ κανεὶς δὲν τὶς εἶχε ἀρκούντως ἔως τότε προσέξει) σὲ νέους συνδυασμούς καὶ διαστάσεις καὶ ἔδωσαν λύσεις, ποὺ ἐπὶ μίαν ὀλόκληρον χιλιετίαν κατόπιν θὰ εὑρουν εὑρεῖαν ἐφαρμογήν, στὸν ἀνατολικὸν (ὅρθοδοξο) ἰδίως κόσμο.

Ἐχρησιμοποίησαν πολὺ τὸ ἡμικυκλικὸν τόξο καὶ μάλιστα κατὰ ἕνα ἔξυπνο καὶ ἀρμονικὸν τρόπον, γιὰ νὰ ἀναλαμβάνωνται οἱ γεννώμενες ὄριζόντιες ὀθήσεις πολὺ ἀπλὰ καὶ χωρὶς τὴν χρήση βαρέων καὶ ἀντιαισθητικῶν στοιχείων κατασκευῆς. Ἀντὶ τῶν ὀγκωδῶν τοίχων ἀντιστηρίζεως, ποὺ ἐχρησιμοποιοῦσαν οἱ Ρωμαῖοι, ἐπενόησαν οἱ δύο βυζαντινοὶ μηχανοποιοὶ ἐλαφρές καὶ κομψές λύσεις.

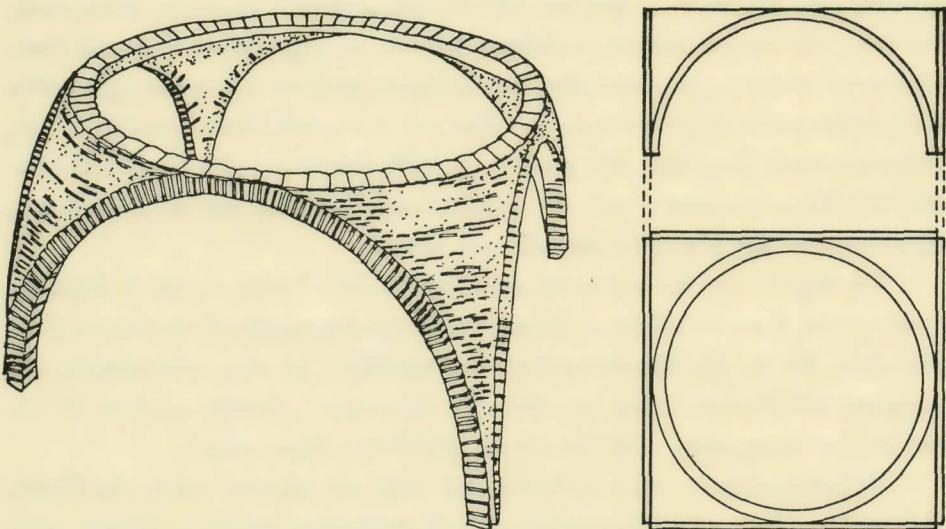
Χαρακτηριστικὸν καὶ μεγαλειώδες δημιούργημά τους ὁ μέγας τροῦλλος τῆς τοῦ Θεοῦ Ἄγιας Σοφίας.

Τὸ πρόβλημα τῆς καλύψεως ἐνὸς τετραγωνικοῦ χώρου μὲ ἡμισφαιρικὴ — ἡ κατὰ τμῆμα σφαίρας — στέγη ἥταν παλαιό, ἀπὸ τὴν ἐποχὴ τῆς ἀκμῆς τῆς Ρώμης. Τώρα ὅμως, κατὰ τὴν ἀνέγερση τῆς Ἄγιας Σοφίας, εὑρίσκει γιὰ πρώτη φορὰ ἵκανοποιητικὴ λύση.

Οἱ πλευρὲς τῆς τετραγωνικῆς κατόψεως καταλήγουν πρὸς τὰ ἄνω — ἐπὶ κατακορύφων ἐπιπέδων — σὲ τέσσερα ἡμικυκλικὰ τόξα (Σχ. I δεξιά, λεπτομέρεια ἐνὸς τόξου). Οἱ κορυφὲς τῶν τόξων αὐτῶν συνδέονται μὲ ὄριζοντίαν στεφάνην, ἐπὶ τῆς ὅποιας (σὰν νὰ ἥταν αὐτὴ τύμπανον μικροῦ ὄψους) ἐπικάθηται περίπου ἡμισφαιρικὸς τροῦλλος.

Ἡ μετάβαση ἀπὸ τὰ τέσσερα ἡμικυκλικὰ τόξα (καὶ ἡ πλήρωση τῶν μεταξύ των κενῶν) στὴν ὄριζοντία στεφάνη γίνεται μὲ ἴσαριθμα σφαιρικὰ τρίγωνα, ποὺ γεμίζουν τὸ μεταξύ τῶν τόξων στέγαστρο κάτω ἀπὸ τὴν στεφάνη. Τὰ σφαιρικὰ αὐτὰ τρίγωνα λέγονται λοφοί καὶ ἀποτελοῦν τμῆματα μιᾶς περιγεγραμμένης σφαίρας.

Τόσον τὰ 4 πλευρικὰ κατακόρυφα τόξα, δύον καὶ ἡ ὄριζοντία στεφάνη ἀποτελοῦν τομὲς τῆς ἐν λόγῳ σφαίρας βαίνουσες σὲ ἐπικέντρους γωνίες 90°. Στὸν ἀρχικὸν τροῦλλο τοῦ Ἀνθέμιου καὶ τοῦ Ἰσιδώρου ἡ καμπύλη ἐπιφάνειά του ἀποτελοῦσε τμῆμα τῆς ἰδιαίτερης περιγεγραμμένης σφαίρας.



Σχ. 1

Καθώς σημειώνει δέ καθηγ. Χαρ. Μπούρας [7 α', σ. 59], τὸ εὔρημα αὐτὸν τῆς περιγεγραμμένης σφαιρίας συναντᾶται καὶ σὲ μερικὰ κτήρια προγενέστερα τοῦ θεοῦ αἰῶνος, «ἀλλὰ σὲ λύσεις πολὺ μικρῶν διαστάσεων». ἐκεῖ ὅμως δὲ τρούλλος ἀφ' ἐνδός μὲν καλύπτει ὡς ἐπὶ τὸ πλεῖστον τὸ σύνολον ἢ πάντως τὸ μεγαλύτερο μέρος τῆς κατόψεως τοῦ κτηρίου, ἀφ' ἑτέρου δὲ εὑρίσκεται σὲ στάθμη ὅχι ὑψηλοτέραν τῶν 8 μ. περίπου (ἀναφέρονται: ρωμαϊκὰ λουτρά, δὲ ἐν Θεσσαλονίκῃ ναὸς τοῦ Όσιου Δαυΐδ, τὸ μνημεῖον τοῦ Λεωνίδη ο.ά.).

Στὶς περιπτώσεις ὅμως αὐτές οἱ εἰδικοὶ κίνδυνοι ἐκ τῶν σεισμῶν — κρυφοὶ καὶ ἀγνωστοὶ μέχρι πρὸ δὲ λίγων δεκαετιῶν — ποὺ θὰ ἐπισημάνουμε πιὸ κάτω καὶ ποὺ προεκάλεσαν τὴν πτώση τοῦ τρούλλου τῆς Ἀγ. Σοφίας, εἶναι τόσον ἀσήμαντοι, ὥστε πρακτικῶς νὰ μηδενίζωνται.

Πρέπει νὰ σημειώσουμε, δτὶ στὴν Ἀγ. Σοφία τεῦ Ἰουστινιανοῦ ἢ κορυφὴ τοῦ τρούλλου βρισκόταν σὲ ὕψος περίπου 62 μέτρων ἢ ἵσως δὲ λίγα μέτρα χαμηλότερα.

Τὰ ὑλικὰ κατασκευῆς του ἥσαν μεγάλα ἔλαφρὰ τοῦβλα, διαστάσεων 70×70 ἑκ. (δὲν ἀνεύρομεν κάπου τὸ πάχος). Τὸ κονίαμα ποὺ ἐχρησιμοποιήθηκε ἦταν πολὺ ἀνθεκτικὸ ἀσβεστοκονίαμα περιέχον σὲ ποικίλλοντα ποσοστά τριμμένο κεραμίδι.

‘Αντὶ ὑψηλοῦ τυμπάνου στηρίξεως τοῦ τρούλλου ὑπῆρχε ὄριζοντία στεφάνη μικροῦ σχετικῶς ὕψους, πάνω ἀπὸ τὴν ὅποιαν ἀνοίγονταν (ἐπὶ σφαιρικῆς ἐπιφανείας) 40 παράθυρα, ἀπὸ τὰ ὅποια εἰσήρχετο ἀπλετο φυσικὸ φῶς μέσα στὸ ναὸν. «Ἄει πρῶτον διαγελᾶ τὸ φῶς τῆς ἡμέρας» γράφει χαρακτηριστικὰ δὲ Προκόπιος [1].

Τὰ 4 ἡμικυκλικὰ τόξα, ποὺ φέρουν τὴν κυκλικὴ στεφάνη (κατὰ Σχ. I δεξιά), φαίνονται νὰ στηρίζωνται ἐπὶ ἴσαριθμῶν μεγάλων πεσσῶν. Τοῦτο δμως εἶναι ἀκριβὲς μόνο γιὰ τὰ κατακόρυφα φορτία. Τὰ δύο ἀπὸ τὰ τόξα αὐτὰ (τὸ ἀνατολικὸ καὶ τὸ δυτικὸ) ἀποτελοῦν ἄκρα ἐπιμήκων δριζοντίων ἡμικυκλινδρικῶν θόλων, ποὺ φέρονται ἐπὶ δύο σειρῶν κιόνων, ἐνῶ τὰ δύο ἄλλα τόξα (πρὸς B. καὶ N.) ἀποτελοῦν τὰ ἄκρα τεταρτοσφαιρίων. Μὲ τὸ τέχνασμα αὐτὸ οἱ δριζόντιες δυνάμεις (ἀθήσεις), ποὺ ἀσκοῦνται ἀπὸ τὸν τροῦλο (διὰ τῆς στεφάνης του) δὲν χρειάζεται νὰ ἀναληφθοῦν ἀπὸ κάποιους ὅγκωδεις καὶ ἀκαλαίσθητους τοίχους ἢ ἔστω πεσσούς —ὅπως γινόταν στὶς ρωμαϊκὲς κατασκευὲς— ἀλλὰ ἀναλύονται καὶ ἐπιβαρύνονται ἄλλους δριζοντίους φορεῖς, ποὺ ἔχουν πλούσια δυνατότητα νὰ τὶς ἀναλάβουν (μὲ πλαισιακὴ λειτουργία), χωρὶς νὰ χάσουν τὴν ἐλαφρότητά τους καὶ τὴν κομψότητά τους.

Τὸ εύφυὲς καὶ ἐπιτυχημένο αὐτὸ παιγνύδι τοῦ διασκορπισμοῦ τῶν δριζοντίων ἀθήσεων σὲ μεγάλα τμῆματα τῆς στέγης τοῦ δόλου οἰκοδομήματος, συνετέλεσε ὥστε νὰ ἀποκτήσουν τόση κομψότητα καὶ δμορφία τὰ διάφορα φέροντα στοιχεῖα τοῦ ναοῦ. Θεμελιώδης φιλοσοφία: ἀνάληψη δριζοντίων ἀθήσεων ὅχι ἀπὸ κατακόρυφα στοιχεῖα ἀλλὰ ἀπὸ δριζόντια καὶ μεταβίβαση ἐν συνεχείᾳ —ὅποτε χρειάζεται— σὲ διαμήκη πλαίσια.

“Ἄς ἐπισημανθῇ ἀκόμη ὅτι ἡ Ἀγία Σοφία, ὅπως καὶ τὰ μνημεῖα τῆς Ἑλληνικῆς ἀρχαιότητος, διέθετε «λελογισμούς» συντελεστὲς ἀσφαλείας καὶ γι’ αὐτὸ ἥσαν ὅλα ἐλαφρὰ καὶ ὠραῖα. Ἀντιθέτως τὰ αἰγυπτιακὰ καὶ ρωμαϊκὰ μνημεῖα, ἀπὸ μίαν ἔλλειψη σωστῆς στατικῆς διαισθήσεως καὶ ἐξ αὐτῆς ὑπέρμετρο φόβο ἀστοχίας τους, είχαν κατασκευασθῆ ὅγκῳ καὶ ἀκαλαίσθητα σὲ μιά, χωρὶς κανένα σχεδὸν κριτήριο, προσπάθεια νὰ εἴναι ἀσφαλῆ.

“Οπου καθίσταται δυνατὸν νὰ ὑπολογισθοῦν σήμερα οἱ συντελεστὲς ἀσφαλείας γιὰ τὰ πρῶτα μνημεῖα — δῆλο. τὰ ἐλληνικὰ — δὲν εὑρίσκονται μεγαλύτεροι τοῦ 5 περίπου κατὰ μέσον δρον (ὅσοι δῆλοι. ἐκλέγονται καὶ σήμερα βάσει τῶν στατικῶν ὑπολογισμῶν, ποὺ εἰμεθα σὲ θέση νὰ συντάξωμεν), ἐνῶ γιὰ τὰ δεύτερα φθάνουν πολλὲς φορὲς σὲ ἀπαράδεκτα μεγάλες τιμές ξεπερνώντας τὸ 15 ἢ καὶ τὸ 20.

“Οπως θὰ ἔξηγήσουμε κατωτέρω, παρομοία κατασκευὴ καὶ μὲ τὶς ἓδιες ἀσφάλειες, δῆλο. τὴν ἕδια ὄλικὴ ἀντοχὴ ἔως τὸ στάδιον τῆς θραύσεως — ἀκόμη καὶ στὴν περιοχὴ τῆς στηρίξεως τοῦ τρούλου — θὰ ἐπεδίωκε καὶ ἔνας καλὸς στατικὸς μηχανικὸς τῶν μέσων τοῦ 20οῦ αἰῶνος, 14 δῆλο. ὀλοκλήρους αἰῶνες μετὰ τὸν Ἀνθέμιο καὶ τὸν Ἰσίδωρο, μὲ δόλους τοὺς στατικοὺς καὶ ἀντισεισμικοὺς ὑπολογισμούς, ποὺ θὰ εἴται σὲ θέση νὰ ἐκτελέσῃ.

Ποία λοιπόν ἡ εὐθύνη τῶν «μηχανοποιῶν» ἐκείνων τοῦ θου αἰῶνος, ἐὰν δὲν ἡμπόρεσαν νὰ διαισθανθοῦν μίαν ἐπιστημονικὴν πραγματικότητα ποὺ θὰ

τόσο ἀπροσδόκητη, κρυφή καὶ ὑπουλη — θὰ ἐτολμοῦσε κανεὶς νὰ πῆ — ὥστε μόλις κατὰ τὸ δεύτερο ἥμισυ τοῦ εἰκοστοῦ αἰῶνος νὰ ἀποκαλυφθῇ ἀπὸ τοὺς εἰδικοὺς ἐπιστήμονες;

“Ἄς συνεχίσουμε ὅμως μὲ τὴ σειρὰ τὴν ἔξέταση τοῦ προβλήματος, καταγράφοντες πρῶτα τὰ γεγονότα.

2. Πτώση τοῦ τρούλλου

‘Ο ’Ιουστινιανός, γιὰ νὰ κτίσῃ ὅσο τὸ δυνατὸν πιὸ μεγαλοπρεπῆ τὴ Μεγάλη Ἐκκλησίᾳ, δὲν εἶχε διστάσει νὰ χρησιμοποιήσῃ πολυτελῆ μάρμαρα καὶ κολῶνες ἀπὸ ἀρχαίους ναοὺς καὶ ἄλλα μνημεῖα, ἀπὸ τὴν Μ. ’Ασία, τὴν ἡπειρωτικὴν Ἑλλάδα, τὴν Ρώμην καὶ τὴν Αἴγυπτο. «’Εγραψε δὲ (ὅ βασιλεὺς) καὶ τοῖς στρατηγοῖς, τοπάρχαις καὶ σατράπαις καὶ δουξὶ καὶ πᾶσι τοῖς οὖσιν ἀρχηγέταις πάντων τῶν βασιλικῶν θεμάτων... πέμψαι αὐτῷ... κίονάς τε... καὶ ἀβάκια.. Πάντες δὲ... χαίροντές τε καὶ ἀγαλλιώμενοι ἐπεμπον τῷ βασιλεῖ ’Ιουστινιανῷ τὴν τοιαύτην ὕλην, συναγαγόντες αὐτὴν ἀπό τε ναῶν εἰδωλικῶν καὶ παλατίων λουτρῶν καὶ οἴκων...», σημειώνει χαρακτηριστικὰ δ. Γ. Κωδινὸς [4].

Λέει λοιπὸν καὶ θέλησαν οἱ ἀρχαῖοι θεοὶ νὰ ἐκδικηθοῦν τὸν ’Ιουστινιανὸν καὶ τὸ ἔργο του, ἡ εἰκοσαετία ποὺ ἀκολούθησε τὴν περάτωση τοῦ ναοῦ χαρακτηρίζεται ἀπὸ ἔντονη σεισμικὴ δραστηριότητα στὴν περιοχή, τόσο ἔντονη ὅσο ποτὲ πρίν, οὕτε ποτὲ μετά, ὑπῆρξε.

‘Ο ἀστρονόμος Εὐγένιος ’Αντωνιάδης στὸ τρίτομο ἔργον του «’Εκφρασις τῆς Ἀγίας Σοφίας» [6], ποὺ ἔγραψε στὶς ἀρχές τοῦ αἰῶνος μας, παραθέτει ἔνα πίνακα τῶν ἴσχυροτέρων σεισμῶν ποὺ ἐπληγῆσαν τὴν Κωνσταντινούπολη ἀπὸ τὴν πρώτην ἡμέραν τῆς ἰδρύσεώς της ὑπὸ τοῦ Μ. Κωνσταντίνου (330 μ.Χ.) ἔως τὸ 1900.

Στὸν πίνακα αὐτὸν καταχωρίζονται 63 συνολικὰ σεισμοί, οἱ ἴσχυρότεροι, κατὰ τὴν ἔρευνα τοῦ συγγραφέως, ποὺ ἐπληγῆσαν ποτὲ τὴν Πόλη. ’Εξ αὐτῶν οἱ 10 ἔγιναν τὴν πρώτη ἐκείνη μετά τὸ κτίσιμο τῆς Ἀγίας Σοφίας 20ετία (538-557)· μὲ ἄλλες λέξεις μέσα στὰ 20 ἐκεῖνα χρόνια ἔγιναν τόσοι σεισμοί, ὅσοι ἀναλογοῦν

$$\text{σὲ } \frac{1900 - 330}{63} \times 10 \times 250 \text{ χρόνια (!) κατὰ τὴ σεισμικὴ ἴστορία τῆς περιοχῆς.}$$

Κατὰ τὸ τέλος τῆς εἰκοσαετίας ἐκείνης καὶ συγκεκριμένα τὴν 14ην Δεκεμβρίου 557 ἔγινε ὁ πιὸ ἴσχυρὸς καὶ πιὸ καταστρεπτικὸς ἀπὸ τοὺς δέκα ἐκείνους σεισμούς. ’Ηταν ἔνας ἀπὸ τοὺς 5 σφοδρότερους σεισμούς ποὺ συνεκλόνισαν τὴν βυζαντινὴ πρωτεύουσα καθ’ ὅλους τοὺς 5 ἐνδεκα αἰῶνες τῆς βασιλείας της (330-1453)· καὶ ἔνας ἀπὸ τοὺς 7 μεγαλυτέρους ποὺ ἔγιναν στὴν περιοχὴ μέχρι σήμερα.

Ἐξ ἄλλου ἦταν ὁ ἐντονώτερος κλόνος (ὁ μεγαλυτέρας ἐν τάσεως σεισμός), πού ἔγινε ποτὲ ἡώς τὴν ἡμέρα ἐκείνη (τὰ διαθέσιμα στοιχεῖα εἶναι ἀπὸ τὸ 330 μ.Χ. ποὺ ἐκτίσθη ἡ Κωνσταντινούπολη ὡς μεγαλούπολη καὶ πρωτεύουσα· τὸ μέχρι τότε ὑπάρχον ἀρχαῖον Βυζάντιον ἦταν μικρή πολιτεία, στὴν ὅποια καὶ σεισμὸς μεγάλου μεγέθους ἐὰν ἔγινε ποτέ, δὲν θὰ εὑρῆκε πολλὰ πράγματα νὰ καταστρέψῃ). Εὐλόγως ἐπομένως σημειώνει ὁ Θεοφάνης διτοῦ: «Τοιοῦτον γάρ μέγαν καὶ φοβερὸν σεισμὸν οὐ μέμνηται ἀνθρωπος ἐπὶ τῆς γῆς ἐν τῇ γενεᾷ ἐκείνη. Ἐμεινε δὲ σεισμένη ἡ γῆ ἡμέρας καὶ νυκτὸς (μετὰ φιλανθρωπίας) ἡμέρας δέκα... ὁ δὲ βασιλεὺς οὐκ ἐφόρεσε τὸ στέμμα ἐπὶ ἡμέρας μ' (40) ἀλλὰ καὶ τῇ ἀγίᾳ τοῦ Χριστοῦ γεννήσει χωρὶς αὐτοῦ προῆλθεν ἐν τῇ ἐκκλησίᾳ» [2].

Γιὰ τὶς ἐπισκευές, στὶς ὅποιες τροέβη ἀμέσως μετὰ τὸν ἵσχυρὸν σεισμὸν τῆς 14-12-557 ὁ βασιλεὺς, ὁ Ἀγαθίας μᾶς πληροφορεῖ: «Ο δὲ βασιλεὺς πολλὰ τῶν οἰκοδομημάτων τὰ μὲν σαθρὰ καὶ ἀσθενῆ γεγενημένα, ἔνια δὲ ἥδη καὶ καταπεπτωκότα, ἐπανορθοῦν ἐπειρᾶτο. Ἐπεφρόντιστο δὲ εἰς τὰ μάλιστα ὁ μέγιστος τοῦ Θεοῦ νεώς».

Ἐφερόντισε λοιπὸν ὁ Ἰουστινιανὸς μὲν ἰδιαιτέρων ἐπιμέλειαν γιὰ τὴν ἐπισκευὴ τῶν βλαβῶν, ποὺ εἶχε πάθει ἡ Ἁγία Σοφία κατὰ τοὺς σεισμοὺς τοῦ Δεκεμβρίου τοῦ 557.

Ἐνῶ ὅμως εἶχαν στηθῆ σκαλωσιές καὶ γινόταν ἐπισκευὴ τοῦ τρούλλου καὶ τῆς ἀνατολικῆς ἀψίδος, ποὺ εἶχαν ὑποστῆ σοβαρὲς βλάβες, ξαφνικὰ κάπως, τὴν 7ην Μαΐου 558, ὁ μεγάλος τροῦλλος κατέρρευσε.

Μαρτυρίαν δὲν ἔχουμε ἀπὸ σύγχρονο χρονογράφο. Μόνο 250 περίπου χρόνια ἀργότερα ὁ Θεοφάνης [2] θὰ σημειώσῃ: «Φιλοκαλουμένου τοῦ τρούλλου τῆς μεγάλης ἐκκλησίας (ἥν γάρ διερρηγμένος ἐκ τῶν γενομένων σεισμῶν..) ἐπεσε τὸ ἀνατολικὸν μέρος τῆς προϋποστολῆς τοῦ ἀγίου θυσιαστηρίου καὶ συνέτριψε τὸ κιβώριον καὶ τὴν ἀγίαν τράπεζαν καὶ τὸν ἀμβωνα».

Ο Ἀνθέμιος καὶ ὁ Ἰσίδωρος εἶχαν ἐν τῷ μεταξὺ πεθάνει. Ο Ἰουστινιανὸς — γέρων πλέον — ἐκάλεσε γιὰ τὴν ἀνακατασκευὴ ἔνα ἄλλον διακεκριμένον μηχανιστὸν τοῦ ιδίου τῆς ἐποχῆς, τὸν Ἰσίδωρον τὸν νεώτερον, ἀνεψιὸν τοῦ ἀρχικοῦ μελετητοῦ τοῦ ναοῦ.

Ἄρτος ἐπὶ 5 χρόνια ἐπεσκεύαζε τὸν τροῦλλο καὶ τὴν γύρω περιοχή, ἐνισχύοντας τὴν καμπύλην ἐπιφάνειαν — ἔνδειξη, ἀν μὴ ἀπόδειξη, διτοῦ ἐνετόπισε τὴν ἀδυναμία — κατὰ τοὺς ἔξης δύο τρόπους:

α) Ἀντικατέστησε τὸ σταθεροῦ πάχους κέλυφος τοῦ τρούλλου, ποὺ ἦταν καὶ πάχος τῶν 40 στυλίσκων του, μὲ πλῆθος ἀντηρίδων πολὺ περισσότερον δυσκάμπτων. Στὶς ἀντηρίδες περιελαμβάνοντο καὶ ὅλοι οἱ στυλίσκοι (παρὰ τὴν βάση τοῦ

τρούλλου), ποὺ ἀπέκτησαν πλέον ηὔξημένην δυσκαμψίαν. Μόνον τὰ μεταξὺ τῶν ἀντηρίδων τμήματα τοῦ κελύφους εἶχαν τὸ παλαιὸν ἵσως μικρὸ πάχος.

β) Ηὕξησε τὸ ὕψος τοῦ τρούλλου κατὰ 6 μέτρα περίπου καὶ τὸν ἔχαμε πλῆρες ἡμισφαίριον διαμέτρου 32 μ. Αὐτὸ θὰ ἀσκοῦσε μικρότερες ὁριζόντιες ὀθήσεις στὴ στεφάνη τῆς βάσεως ὑπὸ κανονικὲς συνθῆκες λειτουργίας (χωρὶς σεισμό).

‘Ο νέος αὐτὸς ἐνισχυμένος τρούλλος (στὸν ὅποῖον φυσικὰ εἶχε θυσιασθῆ μέρος τῆς ἐλαφρότητός του καὶ τῆς κομψότητός του) ἔζησε, χωρὶς σοβαρὲς βλάβες, ἐπὶ πολλοὺς κατέπιν αἰῶνες.

3. Κατὰ καιροὺς καὶ μέχρι σήμερον ἔρμηνεῖς τῶν αἰτίων τῆς πτώσεως τοῦ τρούλλου.

α) ‘Η παλαιοτέρα ἔρμηνεία τῶν αἰτίων πτώσεως τοῦ ἀρχικοῦ ἐκείνου κεντρικοῦ τρούλλου τῆς Μεγάλης Ἐκκλησίας συναντᾶται εἰς τὸν Θεοφάνη (τέλος Η' αἰῶνος). Αὐτὸς σημειώνει ὅτι τὰ ἴκριώματα (σκαλωσιές), ποὺ ἐχρησιμοποιήθηκαν γιὰ τὴν ἐπισκευὴ τοῦ τρούλλου τὴν ἀνοιξη τοῦ 558 (μετὰ τὸν ἴσχυρὸ σεισμὸ τῆς 14.12.557), εἶχαν στερεωθῆ στοὺς πεσσοὺς μὲ διάνοιξη φυσικὰ καταλλήλων ὅπῶν. ’Απὸ τὶς «φωλιές» αὐτὲς ὅμως οἱ πεσσοὶ ἔξησθένησαν (ἀπὸ τὴ μείωση τῆς διατομῆς τους καὶ τοὺς κραδασμούς) καὶ μερικοὶ ὑπέστησαν ἀρκετὰ σοβαρὴ βλάβη.

Προφανῶς ὁ χρονογράφος δὲν ἀναφέρεται στοὺς 4 μεγάλους πεσσοὺς τοῦ κέντρου τοῦ ναοῦ, ποὺ ἔφεραν τὰ κατακόρυφα φορτία τοῦ τρούλλου. Οἱ τεράστιοι σὲ διατομὴ αὐτοὶ πεσσοὶ οὔτε εὐαίσθητοι ἦσαν σὲ διάνοιξη μικρῶν σχετικὰ ὅπῶν στηρίξεως ἴκριωμάτων οὔτε πληροφορίᾳ ἢ ἔνδειξη ὑπάρχει ὅτι ὑπέστησαν κάποια βλάβη. ’Αντιθέτως ὁ ’Ανώνυμος χρονογράφος σημειώνει [6, τομ. Α', σελ. 20] ὅτι οἱ μεγάλοι ἐκεῖνοι πεσσοὶ (στύλοι) ἔμειναν «ἀσάλευτοι» στὸ μεγάλο σεισμό.

Πρέπει ἔπομένως νὰ πρόκειται περὶ τῶν 40 στυλίσκων, ποὺ ἦσαν κυκλικῶς διατεταγμένοι κάτω ἀπὸ τὸ κέλυφος καὶ ἐπάνω ἀπὸ τὴ βάση τοῦ τρούλλου. Μερικοὶ ἀπὸ αὐτοὺς πρέπει πράγματι νὰ ἔσπασαν. ’Η θραύση τους ὅμως δὲν ὠφείλετο στὴν ἐκ τῶν ὅπῶν ἔξασθένησή τους ἀλλὰ σὲ ρήγματα —ἢ ἐσωτερικὴ ἀποδιοργάνωση— ποὺ εἶχαν ὑποστῆ ἀπὸ τὸν ἴσχυρὸ σεισμὸ καὶ τοὺς μετασεισμούς τοῦ προηγουμένου Δεκεμβρίου. ’Η διάνοιξη ὅπῶν πιθανῶς ἀπετέλεσε τὴ σταγόνα ποὺ ἔκανε τὸ ποτῆρι τῆς ἀποδυναμώσεως νὰ ξεχειλίσῃ καὶ ἡ ἥδη εὐαίσθητη ἰσορροπία τους νὰ καταστραφῇ. ’Η κατάρρευσή τους ἤταν ἥδη ἐπικειμένη καὶ ἡ παραμικρὰ περαιτέρω ἀποδυνάμωση ἢ δόνηση θὰ ἐπέφερε τὴν ἀστοχία (τὴ θραύση). ’Η ἔναρξη τῆς καταρρεύσεως πρέπει πράγματι νὰ ἔγινε ἀπὸ τοὺς στυλίσκους παρὰ τὴ βάση τοῦ τρούλλου (ἐφ' ὅσον ὁ

χρονογράφος ἐννοεῖ αὐτοὺς ὡς πεσσούς), ἡ αἰτία ὅμως δὲν ἦταν ἡ ἐδῶ ἀναφερομένη. Αὐτὴν θὰ τὴν ἴδοῦμε στὴν τελευταία παράγραφο.

β) Μερικούς αἰώνες ἀργότερα ὁ χρονογράφος Γ. Κωδινός [4, σελ. 72] ἀναφέρει ὅτι κατὰ τὴν ἄποψη τεχνιῶν, τῶν ὅποιων τὴ γνώμη ἐζήτησεν ὁ Ἰουστινιανός, αἰτία τῆς πτώσεως τοῦ τρούλου ὑπῆρξεν ἡ πρόωρος ἀφαίρεση τῶν ἱερωμάτων, ποὺ ἔγινε γιὰ νὰ ἐπισπευσθῇ ἡ ἀγιογράφηση τῶν νέων κατασκευῶν τῆς ὁροφῆς. «... Καὶ ὅτι τὰς σκαλώσεις κόπτοντες οἱ τεχνῦται ἔρριπτον εἰς τὸ ἔδαφος καὶ ἀπὸ τούτου ἔπεσεν ὁ τρούλλος».

Μὲ δὲλλες λέξεις ὁ Κωδινός θεωρεῖ ὡς αἰτίαν τῆς καταρρεύσεως, ἀφ' ἐνὸς μὲν τὴν πρόωρον ἀφαίρεση ἔυλοτύπων-ὑποστηριγμάτων, ἀφ' ἑτέρου δὲ τοὺς κραδασμοὺς τοῦ δαπέδου καὶ τοῦ ἐδάφους ἀπὸ τὴν ρίψη τῶν τεμαχίων τῶν ἱερωμάτων ἀπὸ μεγάλο ὕψος. 'Η ἐρμηνεία δὲν ἀντέχει βέβαια εἰς σοβαρὰν βάσανον.

γ) Τὸν προηγούμενον αἰώνα ὁ Γερμανὸς Χάρμερ [5] ἐθεώρησεν ὡς κυρίαν αἰτίαν καταρρεύσεως τοῦ τρούλου τὸ ἰλυάδες (πηλῶδες) πολὺ μακρὰν ἔδαφος, ἐπὶ τοῦ ὅποιου εἶχε θεμελιωθῆ ὁ ναός, ἵδιαιτέρως δὲ τὸ δυτικὸν τμῆμα του.

Καὶ ἡ ἐκδοχὴ αὐτὴ δὲν φαίνεται νὰ εὐσταθῇ —οὕτε ὡς δευτερεύων λύσις παράγων— ὅχι μόνον διότι ἡ ὅλη θεμελιωση περιγράφεται ἀπὸ τοὺς συγχρόνους ὡς πολὺ στιβαρὰ καὶ ἀρτία ἀλλὰ κυρίως διότι, ἐπὶ μακρὰν σειρὰν αἰώνων καὶ μέχρι σήμερον, ἀπεδείχθη ἵκανοποιητική καὶ ἐπαρκής, χωρὶς ποτὲ νὰ ἐμφανίσῃ ἡ νὰ δημιουργήσῃ ἄξια λόγου προβλήματα. 'Απὸ καμμίαν ἴστορικὴν πηγὴν καὶ καμμίαν ἐνέργειαν τῶν συγχρόνων μὲ τὴν πτώση τοῦ τρούλου τεχνιῶν δὲν προκύπτει —ἀμέσως ἡ ἐμμέσως— κάποιου εἴδους ἢ στο χία ἢ ὁ διπλασιάποτε ἐλαττωματικότης τῆς θεμελιώσεως (δόλοκλήρου ἢ τμήματός της).

δ) Μίαν δὲλλην ἐρμηνείαν τῆς κυρίας αἰτίας καταρρεύσεως τοῦ κεντρικοῦ τρούλου δίδει ὁ Εὔγ. Ἀντωνιάδης [6, σελ. 19 τοῦ Α' τόμου].

«Ο σεισμός», γράφει, «τοῦ 553 θὰ ἐξησθένησε κάπως τὴν κορυφὴν τῆς κακῶς ἐκτισμένης, ὡς εἴδομεν*, ἐώας ἀψίδος, ἐνῶ ὁ τοῦ 557 διέρρηξεν αὐτήν.

* Στὴ σελ. 16 εἶχε σημειώσει ὁ Ἀντωνιάδης: Κατὰ τὴν κτίσιν δυσάρεστόν τι συνέβη εἰς τὴν ἑώαν (ἀνατολικὴν) ἀψίδα, ὅπερ κατέστησεν αὐτὴν ἐπισφαλῆ. «Τῶν ἀψίδων... (λώρους δὲ αὐτάς οἱ μηχανοποιοὶ ἐπικαλοῦσι)», γράφει ὁ Προκόπιος, «μία τις, ἡ πρὸς ἀνίσχοντα ἥλιον ἐστιν, ἐπανειστήκει μὲν ἐκατέρωθεν ἥδη, οὕπω δὲ ὅλη τὸ μέσον συνετελεστο ἀλλ' ἔμενεν ἔτι, οἱ δὲ πεσσοὶ δὲν δὴ ὑπερθεν ἡ οἰκοδομία ἐγένετο, τῶν ἐγκειμένων σφίσιν οὐκ ἐνεγκόντες τὸ μέγεθος ἀμηγέπη ἐξαπινάλια ἀπορρηγνύμενοι, οὐκέ τές μακρὰν διαλυθησομένοις ἐψκεσαν. Οἱ μὲν οὖν τε Ἀνθέμιον καὶ Ἰσίδωρον τοῖς συμπεπτωκόσι περίφοβοι ἔπι τὸν βασιλέα τὸ πρᾶγμα ἤγον, δυσέλπιδες ἐπὶ τῇ τέχνῃ γεγενημένοι. Αὐτίκα δὲ δὲ βασιλεὺς δτῷ ποτε ἡγμένος οὐκ οἰδα, Θεῷ δὲ

‘Ο ‘Ιουστινιανὸς ἐπεμελήθη ἀμέσως τῆς στερεώσεως τοῦ πεπονθότος τῆς δροφῆς μέρους, ἀλλ’ εἰς μάτην πέντε μόλις μῆνας μετὰ τὸν κλόνον τοῦ 557, ἥτοι τῇ 7 Μαΐου 558, ὡρα πέμπτη (ἥτοι περίπου 12η μεσημβρινή), λέγει δὲ Θεοφάνης: «φιλοκαλουμένου τοῦ τρούλλου τῆς μεγάλης ἐκκλησίας (ἥν γάρ διερρηγμένος ἐκ τῶν μεγάλων σεισμῶν...) ἔπεσε τὸ ἀνατολικὸν μέρος τῆς προϋποστολῆς τοῦ ἁγίου θυσιαστηρίου καὶ συνέτριψε τὸ κιβώριον καὶ τὴν ἄγιαν τράπεζαν καὶ τὸν ἀμβωνα».

Στὴν ἐκδοχὴν αὐτὴν ἀς παρατηρήσουμε ὅτι ἡ κακοτεχνία, ποὺ εἶχε γίνει κατὰ τὴν κατασκευὴν τῆς ἀνατολικῆς ἀψίδας, ὅταν κτιζόταν ὁ ναός, εἶχε ἀποκατασταθῆ ἀμέσως τότε καὶ φαντάζεται κανεὶς μὲ πόσην ἐπιμέλειαν ἡ ὁρα τοῦ προξενηθέντος φόρβου καὶ κάτω ἀπὸ τὸ ἄγρυπνο μάτι τοῦ ‘Ιουστινιανοῦ, τοῦ Ἀνθεμίου καὶ τοῦ Ἰσιδώρου. ‘Η ἐπανακατασκευὴ, κατὰ τεκμήριον, πρέπει νὰ ὑπῆρξεν ἀμεμπτη καὶ ἴδιαιτέρως ἀνθεκτικὴ ἀπὸ τὸ φόβο νέου ἀτυχήματος. Δὲν εἶναι ἐπομένως λογικῶς δυνατὸν νὰ ὑπῆρξε ἐκεῖ ἡ ἀρχικὴ αἰτία τῆς καταστροφῆς. Κάτι ἀλλο, ἀπροσδόκητο, κατεπόνησε τὴν κρίσιμη στιγμὴν τὴν ἀψίδα αὐτὴ καὶ αὐτὸ δὲν μπορεῖ παρὰ νὰ προερχόταν ἀπὸ τὸν τροῦλο. Σοβαρὰν ἔνδειξη, ἂν μὴ ἀπόδειξῃ, τῆς λογικῆς αὐτῆς ἀποτελεῖ καὶ ἡ πληροφορία τῶν χρονογράφων, ὅτι δὲ Ἰσίδωρος ὁ νεώτερος ἐνετόπισε τὴν προσοχήν του κατὰ τὴν ἐπισκευὴ στὴν ἐνίσχυση τῆς ἀντοχῆς αὐτοῦ τούτου τοῦ τρούλλου καὶ καμμία εἰδικὴ μνεία δὲν γίνεται γιὰ ἀνατολικὴ ἀψίδα, ποὺ φαίνεται ὅτι ὀπλῶς ἐπανακατασκευάσθηκε.

‘Ἄς κρατήσουμε δῆμως γιὰ τὰ ἐπόμενα τὶς πληροφορίες τοῦ Θεοφάνη ὅτι: I. Ἀπὸ τοὺς μεγάλους σεισμοὺς τοῦ Δεκεμβρίου τοῦ 557 εἶχε διαρραγῆ ὁ τροῦλλος καὶ II. ὅτι κατέρρευσε ὁ τροῦλλος αὐτὸς μὲ τμῆμα τῆς ἀνατολικῆς ἀψίδας.

ε) Προσφάτως τέλος ἡσχολήθη πολὺ μὲ τὸ ναὸ τῆς Ἀγίας Σοφίας, τὶς λεπτομέρειες κατασκευῆς του καὶ μὲ τὴν ἀποτύπωση τῶν στοιχείων του, ὅπως εἶναι σήμερα, δὲ Βρεταννὸς μηχανικὸς R. Mainstone [8, 9, 10]. Αὐτὸς ξεκινώντας ἀπὸ τὴν παρατήρησή του ἔτι, σήμερα ὑπάρχει κάποια ἀπόκλιση ἀπὸ τὴν κατακόρυφο τῶν ἀνω ἀκρων τῶν 4 μεγάλων πεσσῶν καὶ κάποια βύθιση τῆς κορυφῆς τῶν ἀψίδων (ἔρωτητέον δῆμως ἐκν αὐτὰ ἔγιναν τότε — κατὰ τὸ οεισμὸ τῆς 14.12.557 — καὶ σχεδὸν στιγμαίως ἡ μήπως πρόκειται γιὰ χρόνες παραμορφώσεις ποὺ συνετελέσθησαν μέοια στοὺς 14 καὶ πλέον αἰῶνες, ποὺ παρῆλθαν μέχρι σήμερα;) εἰκάζει ὅτι κατὰ τὸν μεγάλο σεισμὸ τοῦ Δεκεμβρίου τοῦ 557 οἱ πεσσοὶ ἐδέχθησαν ισχυρὰν ὅριζοντίαν ὀθηση στὰ ἀνω ἀκρα τους, μὲ συνέπεια νὰ μετατοπισθοῦν κάπως

οἷμαι (οὐ γάρ ἔστι μηχανικὸς) ἐς τὸ πέρας αὐτοῖς περιελέξαι τὴν ἀψίδα ταῦτην ἐπήγγελεν. Αὐτὴ γάρ, ἔφη, ἐφ’ ἔσωτῆς ἀνεχομένη, τῶν ἔνερθεν πεσσῶν οὐκέτι δεήσει...

Οἱ μὲν τεχνῆται τὰ ἐπιτεταγμένα ἐποίουν, ἡ δὲ ἀψίδα ἐπὶ ἀσφαλοῦς ἡώρητο πᾶσα, ἐπισφραγίζουσα τῇ πείρᾳ τὴν ἔννοιας ἀλήθειαν».

τὰ ἄκρα αὐτὰ δριζοντίως πρὸς τὰ ἔξω κατὰ τὴν διεύθυνση B-N. Στὴ συνέχεια οἱ ἀψίδες ἢ νοιξαν λόγῳ ὑποχωρήσεως τῶν στηριγμάτων τους (αὐτὸς πρέπει νὰ ἀναφέρεται κυρίως στὴν ἀνατολικὴ καὶ τὴν δυτικὴν ἀψίδα, ἐνῶ στὶς δύο ἄλλες οἱ συνέπειες ἥσαν ἐλαφρότερες, καθ' ὅσον ἡ μετατόπιση τῶν στηριγμάτων ἐκάστης ἔγινε πρὸς διεύθυνση κάθετο ἐπὶ τὸ ἐπίπεδόν τους, χωρὶς νὰ ἀπομακρυνθοῦν τὰ στηρίγματα ἀπ' ἀλλήλων).

Συνέπεια τῆς «βυθίσεως» τῆς ἀνατολικῆς ἀψίδας — λέγει ὁ Mainstone — ήταν νὰ ὑποχωρήσῃ τὸ στήριγμα μερικῶν στυλίσκων τοῦ τρούλου καὶ νὰ ἐπέλθῃ ἀλυσιδωτὴ κατάρρευση.

Στὸ συλλογισμὸν αὐτὸν τοῦ Βρεταννοῦ μηχανικοῦ δύναται κανεὶς νὰ παρατηρήσῃ ὅτι ἐὰν ἡ δριζοντία μετατόπιση τῶν ἀνω ἀκρων τῶν πεσσῶν ὠφείλετο σὲ δράση σεισμοῦ, ἐπρεπε ὅλες οἱ μετακινήσεις νὰ ἔχουν γίνει πρὸς τὴν αὐτὴν κατεύθυνση, ὅποιες δὲν θὰ ἀνοιγε καμμιὰ ἀψίδα. Ἐὰν ἐπομένως σήμερα τὰ στηρίγματα τῶν ἀψίδων (ἔστω καὶ μιᾶς) ἔχουν μετακινηθῆ πρὸς τὰ ἔξω εἰς τρόπον ὡστε νὰ «βυθισθῇ» κάπως ἡ ἀψίδα, ἡ αἰτία δὲν πρέπει νὰ ἀναζητηθῇ σὲ σεισμό.

4. Ἀντισεισμικὸς ὑπολογισμὸς τοῦ τρούλου μὲ τὶς γνώσεις τῶν μεσων τοῦ 20οῦ αἰῶνος.

Στὴν προσπάθειά μας νὰ ἀνεύρουμε ὅχι μόνον τὴν πραγματικὴν καταπόνησην καὶ συμπεριφορὰ τοῦ τρούλου κατὰ τὸν ἴσχυρὸ σεισμὸ τῆς 14ης Δεκεμβρίου 557 ἀλλὰ καὶ τὸν βαθμὸ τῆς εὐθύνης, ποὺ πρέπει ἵσως νὰ καταλογισθῇ στοὺς «μηχανοποιοὺς» τοῦ ναοῦ γιὰ κακὴ — κατὰ διαίσθηση βέβαια — ἐκτίμηση τῆς ἀναγκαῖας ἀντοχῆς τοῦ τρούλου, καὶ τῆς χρυσῆς τομῆς ποὺ ἐπέλεξαν μεταξὺ στατικῶν καὶ ἀρχιτεκτονικῶν ἀπαιτήσεων*, ἃς ἔκεινήσουμε ἀπὸ τὸν τρόπον ὑπολογισμοῦ καὶ τὴν ἀνθεκτικότητα σὲ σεισμό, ποὺ θὰ τοῦ προσέδιδε ἔνας στατικὸς πολιτικὸς μηχανικὸς τῶν μέσων τοῦ αἰῶνος μας. Γιὰ νὰ ἔχουμε συγκεκριμένην βάση, ἃς δεχθοῦμε ὡς τέτοιαν τὸν Ἑλληνικὸν Αντισεισμικὸν Κανονισμὸ τοῦ 1959 [11], ποὺ ἐκφράζει ἀλλωστε τὴν στάθμη τῶν γνώσεων τῆς ἐποχῆς του, ἥτοι τῶν μέσων τοῦ αἰῶνος μας.

Βάσει λοιπὸν τοῦ Κανονισμοῦ αὐτοῦ καὶ δεδομένου ὅτι ὁ τρούλλος δὲν εἶχεν ἀλληγορικὸν κατασκευήν, δέχεται κατὰ τὸν ἴσχυρότερον πιθανὸν σεισμὸν μίαν ἰσοδύναμον στατικὴν δριζοντίαν δύναμη, ποὺ σὲ κάθε στάθμη ἔχει τιμὴ

$$Wi = \varepsilon \cdot Pi \quad (1)$$

ὅπου: ε Είναι ὅλα τὰ ὑπὲρ τὴν θεωρούμενην στάθμην i κατακόρυφα φορτία καὶ εἴναι συνολικὸς συντελεστὴς καθοριζόμενος ἀπὸ τὸν Κανονισμὸ συναρτήσει τῆς

* Είναι προφνὲς ὅτι δύο ἀνθεκτικώτερος — «βαρύτερος» — γινόταν ὁ τρούλλος ἐκεῖνος τόσον ἔχανε σὲ αισθητικὴ δμορφιά (καὶ μαζί του ἔχανε τὸ δόλον οἰκοδόμημα).

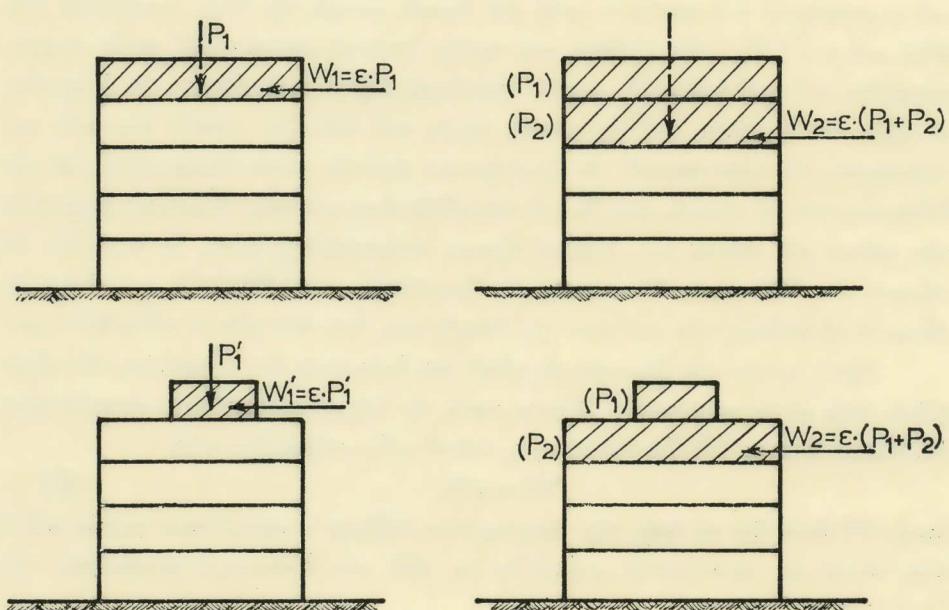
σεισμικής ἐπικινδυνότητος τῆς περιοχῆς (δηλ. ἀπὸ τὸ πόσον ἵσχυροὶ σεισμοὶ ἔχουν γίνει ποτὲ ἐκεῖ) καὶ ἀπὸ τὴ σύσταση τοῦ ἐδάφους, ἐπὶ τοῦ ὅποιου πρόκειται νὰ ἀνεγερθῇ ἡ οἰκοδομή.

Ο συντελεστὴς ε παρέχεται κατὰ τὸν ἵσχυοντα Ἀντισεισμικὸ Κανονισμὸ ἀπὸ τὸν παρατιθέμενο πίνακα Α'.

Πίναξ τιμῶν τοῦ σεισμικοῦ συντελεστοῦ ε

Ἐδαφος	'Επικινδυνότης περιοχῆς		
	μικρὰ	μέση	μεγάλη
Καλὸς ε	= 0,04	0,06	0,08
Μέτριο	0,06	0,08	0,12
Κακὸς	0,08	0,12	0,16

Τὸ Σχ. 2 καθιστᾶ σαφῆ τὸν τρόπο ἐφαρμογῆς τῆς σχέσεως (1) σὲ διάφορες στάθμες ἐνὸς τυπικοῦ οἰκοδομήματος. Ἡ ἀνωτέρω σχέση ἵσχει τόσον γιὰ τὸν τρούλλο στὴν ἀνωτάτη ἐκείνη θέση τοῦ ναοῦ, ποὺ εὑρίσκεται, ὅσον καὶ σὲ μιὰ παραπλησία σὲ μορφὴ κατασκευὴ — π.χ. ἕνα Palais des sports — ἀπ' εὐθείας στηρι-



Σχ. 2

ζομένην ἐπὶ τοῦ ἔδαφους ἡ ἀκόμη καὶ ἐπὶ μιᾶς ὑπερψυχωμένης βάσεως (Σχ. 3).

“Οσον ἀφορᾶ στὴν τιμὴν τοῦ ε., ποὺ ἐνδείκνυται νὰ ἐκλεγῇ ἀπὸ τὸν Πίνακα Α' γιὰ μιά, κατὰ τὸν Κανονισμὸ τοῦ 1959, ἀντισεισμικὴ στατικὴ μελέτη τοῦ ναοῦ τῆς Ἀγ. Σοφίας, πρέπει νὰ παρατηρήσουμε δὲ:

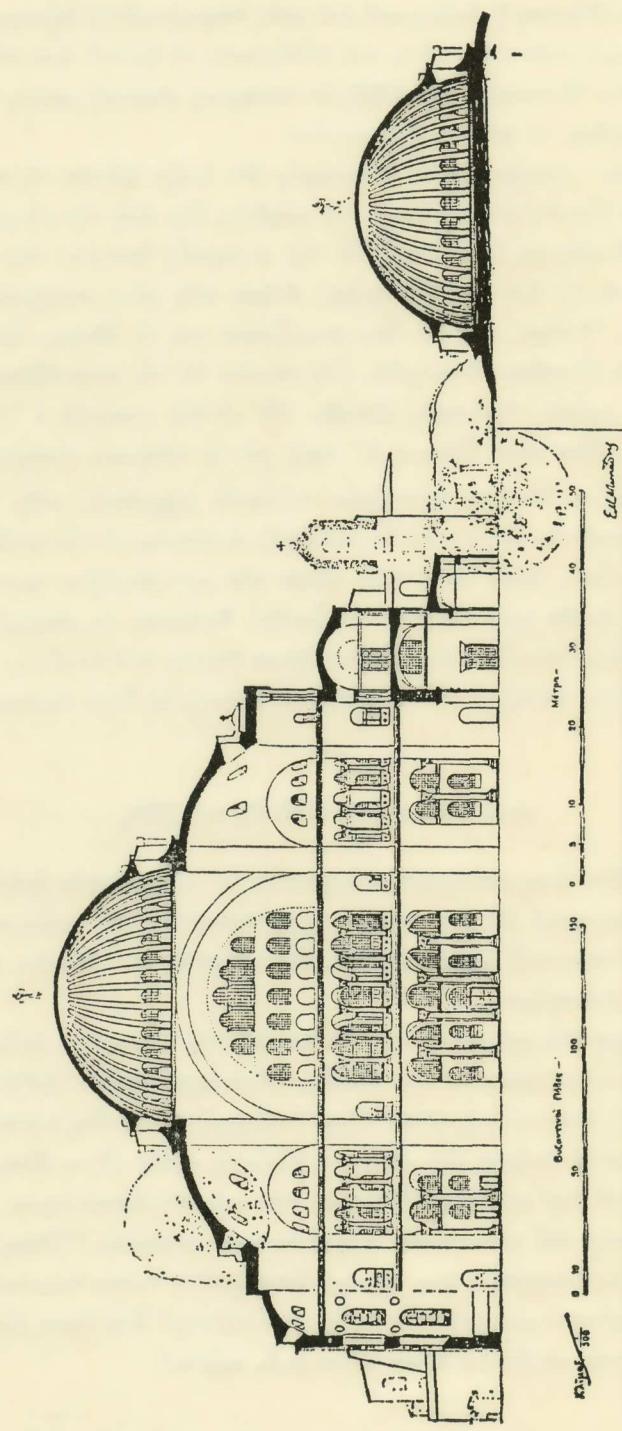
α) 'Ο ἑλλην. ἀντισεισμικὸς κανονισμὸς δὲν ὁρίζει βέβαια τὴ σεισμικὴ ἐπικινδυνότητα τῆς Κωνσταντινουπόλεως, ὡς κειμένης ἔξω ἀπὸ τὴν ἑλληνικὴν ἐπικράτειαν, ἀπὸ τὰ διαθέσιμα ὅμως στοιχεῖα τῆς σεισμικῆς ἱστορίας τῆς δυνάμεθα νὰ εἰποῦμε δὲ τι αὐτὴ (ἡ Κωνσταντινούπολη) ἀνήκει στὴ μέση κατηγορία σεισμικῆς ἐπικινδυνότητος. Ἀκόμη, ἀπὸ τὰ ὅσα γνωρίζουμε γιὰ τὸ ἔδαφος, ἐπὶ τοῦ ὅποιου ἔχει ἀνεγερθῆ ἡ Μεγάλη Ἐκκλησία, ὅδηγούμεθα νὰ τὸ κατατάξουμε στὴ μέση κατηγορία τῶν μετρίας ποιότητος ἔδαφων. Μὲ τὰ δύο στοιχεῖα ὁ ἀντισεισμικὸς Κανονισμὸς μᾶς δίδει στὸν Πίνακα Α' τιμὴ γιὰ τὸ σεισμικὸ συντελεστὴ $\varepsilon=0,08$.

Αὐτὸ σημαίνει δὲ τι ἔνας ἐπιστήμων πολιτικὸς μηχανικός, στὴν 'Ελλάδα τοῦ 1959 (καὶ γιὰ δεκαετίες ἀργότερα) θὰ ὑπελόγιζε ἀντισεισμικὰ τὸν τρούλλο τῆς Ἀγ. Σοφίας κατὰ τρόπον, ὥστε νὰ ἀντέχῃ πέραν τῶν κατακορύφων φορτίων του καὶ στὴν ἐπ' αὐτοῦ δράση μιᾶς στατικῆς ὁρίζοντίας δυνάμεως ἐκ σεισμοῦ, ἵσης πρὸς $W_0=0,08P_0$ (Ia), ὅπου P_0 ὅλα τὰ κατακόρυφα φορτία τοῦ τρούλου. Η πραγματικὴ ἀντοχὴ μέχρις ἀστοχίας (ἐντόνου ρηγματώσεως) θὰ ἦταν περίπου τριπλασία, ἥτοι

$$\text{δριακὸ } W_0 \approx 3 \times 0,08 P_0 = 0,24 P_0 \quad (2)$$

ἔλλι ληφθῆ ὑπ' ὅψιν ἔνας συντελεστὴς ἀσφαλείας δἰ' ἀβεβαιότητα δράσεων περίπου ἵσος μὲ 3 (ὅσος κατὰ μέγιστον ὅριον χρησιμοποιεῖται στὶς κατασκευές, πέραν βεβαίως τοῦ συντελεστοῦ ἀσφαλείας γιὰ ἀβεβαιότητα τῶν ὑλικῶν, ποὺ στὸ πρόβλημά μας δὲν ἔνδιαφέρει).

Θὰ δείξουμε στὰ ἐπόμενα δὲ τι αὐτὴν ἀκριβῶς τὴν ἀντοχὴν σὲ ὁρίζοντία δύναμη διέθετε ὁ μεγάλος τρούλλος τῆς Ἀγ. Σοφίας. Οἱ «μηχανοποιοί» Ἀγθέμιος καὶ Ἰσίδωρος, σὰν καλοὶ στατικοὶ μηχανικοὶ εἶχαν διαμορφώσει τὴν ὅλη διάταξη καὶ κατασκευὴ ἔτσι, ὥστε νὰ ὑπάρχῃ ὅλη αὐτὴ —ή κατὰ τὴ σχέση (2)— ἀντοχή, ἀλλὰ καὶ μόνον αὐτή. Ἀπὸ ἕκεῖ καὶ πέρα ἔστρεψαν προσοχὴ καὶ δυνατότητες στὴν ἔξυπηρέτηση αἰσθητικῶν καὶ γενικώτερα ἀρχιτεκτονικῶν ἀναγκῶν. "Οπως ἀκριβῶς θὰ ἔκαναν δύο καλῶς συνεργαζόμενοι τεχνικοὶ ἐπιστήμονες —ἔνας πολιτικὸς μηχανικὸς καὶ ἔνας ἀρχιτέκτων— τῶν μέσων τοῦ εἰκοστοῦ αἰῶνος! Καὶ ὅμως ἔζούσαν οἱ μηχανικοὶ ἔκεινοι στὶς ἀρχές τοῦ ἔκτου μόλις μ.Χ. αἰῶνος!



Σχ. 3. Η κατά τὸν μετέποντα θέσην τοῦ ἀγορᾶς Ἀγίας Σοφίας, περὶ τὸ 950.

5. Νεώτερες έξελίξεις στὸ πρόβλημα τῆς σεισμικῆς δράσεως ἐπὶ τῶν κατασκευῶν.

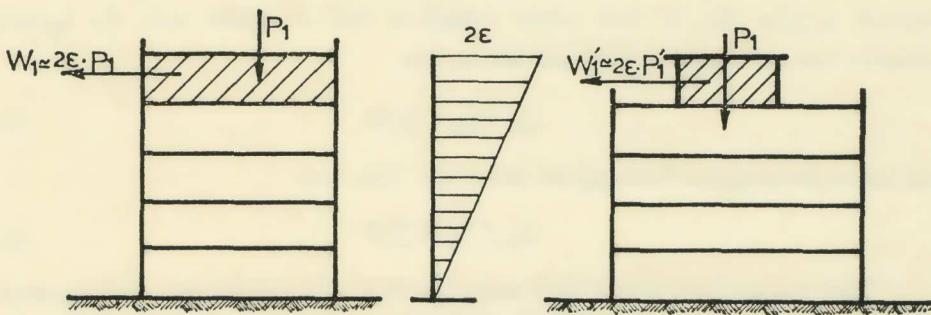
Αὐτὰ ποὺ εἴδαμε στὴν προηγουμένη παράγραφο ἡσαν οἱ γενικῶς ἀποδεκτὲς —χωρὶς καμμιὰ ὑποψία λάθους— ἀντιλήψεις γιὰ τὸν τρόπο ἐπενεργείας τῶν σεισμῶν ἐπὶ τῶν κατασκευῶν μας, μέχρι τὰ μέσα περίου τοῦ αἰῶνος μας. Κατὰ τὶς λίγες δύμας ἀπὸ τότε δεκαετίες ὑπῆρξε μιὰ ἀπροσδόκητος δσο καὶ βαθεὶὰ σὲ μερικοὺς τομεῖς ἔξελιξη γνώσεων, ποὺ ἔδειξε ὅτι γιὰ μερικοὺς τύπους κτηρίων καὶ ίδιαιτέρως γιὰ μερικὰ μεμονωμένα τμῆματά τους τὰ πράγματα εἶναι πολὺ δυσμενέστερα ἀπὸ δσον μέχρι τότε τὰ ἐφανταζόμεθα.

Συγκεκριμένα διεπιστώθη ὅτι οἰκοδομήματα μὲ μὴ δυμαλὴ διαδοχὴ καθ' ὕψος τῶν κατόψεων τῶν ἐπαλλήλων ὁρόφων καὶ τῶν δυσκαμψιῶν, δέχονται στὶς θέσεις ἀνωμαλίας πολὺ δυσμενῆ σεισμικὴ καταπόνηση. Τὰ πράγματα γίνονται ίδιαιτέρως ἐπαχθῆ γιὰ στοιχεῖα μὲ τέτοια ἀνωμαλία, ποὺ ταλαντοῦνται σὲ ὥρα σεισμοῦ σὰν ἀνεξάρτητοι πρόβολοι μὲ δική τους περίοδο, διαφορετικὴν ἀπὸ ἐκείνη τοῦ ὄλου ὑπολοίπου κτηρίου.

"Ἄς παρακολουθήσουμε ὅμως κάπως ἀναλυτικὰ τὶς ὅσες ἀπὸ τὶς ἔξελίξεις αὐτές, ἐνδιαφέρουν τὴν ἐκ σεισμοῦ καταπόνηση τοῦ μεγάλου κεντρικοῦ τρούλου τῆς 'Αγ. Σοφίας, ποὺ εἶναι τὸ κεντρικὸ πρόβλημά μας.

α) Καθ' ὕψος κατανομὴ τῆς ισοδυνάμου στατικῆς δριζοντίας δυνάμεως λόγῳ σεισμοῦ ἐπὶ ἐνὸς κτηρίου:

"Ἀλλοτε ἡ κατανομὴ αὐτὴ ἐθεωρεῖτο δμοιδμορφος σὲ ὄλο τὸ ὕψος τοῦ κτηρίου, σήμερα δύμας γίνεται διεθνῶς δεκτὴ μία τριγωνικὴ κατανομὴ, μὲ μηδενικὴ τεταγμένη στὴ βάση καὶ μεγίστην στὴν κορυφὴ τοῦ κτηρίου. 'Η δικὴ σεισμικὴ δύναμη W δὲν ἀλλάζει. Αὐτὸ σημαίνει τριγωνικὴ κατανομὴ τοῦ σεισμικοῦ συντελεστοῦ· στὴν κορυφὴ παίρνει τὴν τιμὴ 2ε καὶ στὴ βάση μηδενίζεται (σχ. 4). Μὲ ἄλλες λέξεις ἔνα στοιχεῖο τῆς κατασκευῆς, ποὺ εὑρίσκεται στὴν κορυφὴ τῆς (π.χ. ὁ ἀνώτατος



Σχ. 4

όροφος ένδεικνυτής πολυωρόφου κτηρίου ή ό τρούλλος ένδεικνυτής ναού) δέχονται κατά προσέγγιση οριζόντια σεισμική δύναμη

$$W = 2\varepsilon \cdot P_0 \quad (3)$$

ήτοι διπλασίαν έκείνης πού ̄διδεις ή σχέση (1).

Τὰ πράγματα δὲν ἀλλάζουν στὴ βάση (τὸν κατώτατο ὄροφο τοῦ κτηρίου).

"Ἄς σημειωθῆ δτι μερικοὶ κανονισμοὶ (π.χ. ὁ ἀμερικανικὸς) θεωροῦν ἀνεπαρκῆ ἀκόμη καὶ τῇ νέᾳ αὐτῇ τριγωνικὴ κατανομὴ τῆς δλης ἐπὶ τῆς κατασκ. υῆς ἀσκουμένης ισοδύναμης στατικῆς δράσεως. Γι' αὐτὸν καὶ ἀφαιροῦν ἀπὸ αὐτῆς ἔνα τμῆμα τῆς, τὸ ὅποιον δέχονται ἀσκούμενο στὴν κορυφὴ τοῦ κτηρίου. Οὕτω τὸ ὑψηλότερο στοιχεῖο τοῦ κτηρίου (π.χ. ὁ τρούλλος ένδεικνυτής ναοῦ) ὑπολογίζεται μὲ πολὺ μεγαλύτερη παρὰ ἄλλοτε σεισμική δύναμη.

β) Πιὸ μεγάλη σημασία γιὰ τὸ πρόβλημά μας ̄χει μία ἄλλη ἔξέλιξη τῶν ἐπὶ τῶν ἀντισεισμικῶν κατασκευῶν γνώσεών μας, συνδεομένη μὲ τὴν διαφοροποίηση τῶν ταλαντώσεων μιᾶς μονολιθικῆς κατασκευῆς καὶ κάποιων στοιχείων τῆς (ἔξαρτημάτων τῆς, θά ἔλεγε κανεὶς) ποὺ λόγω θέσεως, μορφῆς καὶ τρόπου συνδέσεώς τους μὲ τὴν ὑπόλοιπη κατασκευή, ̄χουν μιὰ αὐτοτέλεια συμπεριφορᾶς σὲ σεισμό. Τοῦτο ἐπετεύχθη μόνον χάρη στὶς τεχνικὲς προόδους τῶν τελευταίων ἐτῶν, στὴ χρήση δηλ. τῶν ἡλεκτρονικῶν ὑπελογιστῶν καὶ ὄργανων μετρήσεων παραμορφώσεως, ὡς καὶ τὴν ἐπακολουθήσασαν δυνατότητα ἀντιμετωπίσεως τῆς δράσεως τοῦ σεισμοῦ ἐπὶ τῶν κατασκευῶν ὡς δυναμικοῦ φαινομένου, ὅπως πράγματι εἶναι.

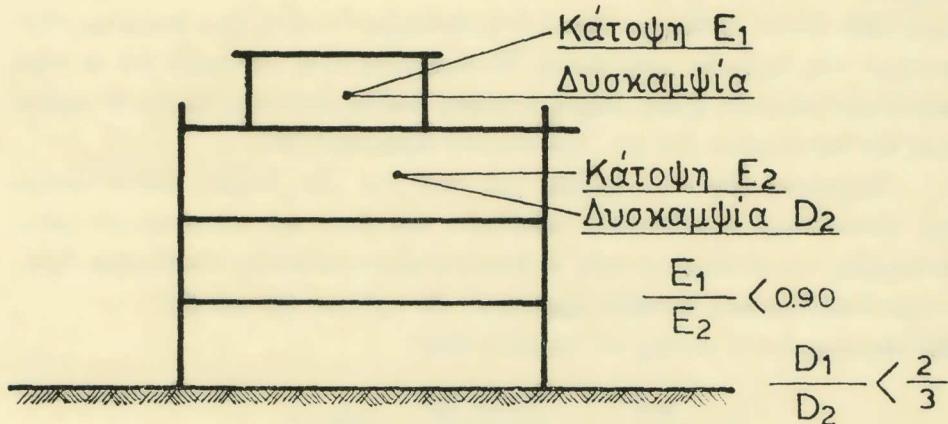
'Απὸ τὶς σχετικές μελέτες προέκυψε δτι, δταν σὲ μία κατασκευὴ ὑπάρχη στοιχεῖο ποὺ στηρίζεται στὸν ὑπόλοιπο φορέα μὲ στηρίγματα μειωμένης δυσκαμψίας καὶ κατὰ τρόπο ὥστε νὰ μπορῇ νὰ ταλαντοῦται μὲ δική του περίοδο, σὲ ὅρα σεισμοῦ καταπονεῖται μὲ ηγέηση σεισμικῆς δράσης παρὰ ἐὰν τὸ στοιχεῖον αὐτὸ ̄στηρίζετο αὐτοτελῶς στὸ ̄δαφος. Οἱ πλέον πρόσφατοι 'Αντισεισμικοὶ Κανονισμοὶ (ὅπως ὁ εὑρωπαϊκὸς τοῦ 1982 - [13]) δέχονται δτι ἡ ἐπαύξηση τῆς δράσεως τοῦ σεισμοῦ ἀρχίζει (Σχ. 5) ἀπὸ λόγον κατόψεων (τοῦ στοιχείου πρὸς τὴν ἀμέσως κάτωθέν του κατασκευὴν) 0,90 καὶ κάτω, δηλ.

$$E_1 / E_2 \leq 0,90 \quad (4)$$

καὶ λόγον ἀντιστοίχων δυσκαμψίων κάτω τῶν 2/3, ̄τοι

$$D_1 / D_2 \leq 2/3 \quad (5)$$

Στὶς περιπτώσεις αὐτὲς (ποὺ συντρέχει δηλ. μία τουλάχιστον ἀπὸ τὶς ἀνωτέρω σχέσεις (4) καὶ (5), καθὼς καὶ γιὰ οἰδήποτε προφανῶς δευτερεῦον στοιχεῖον



Σχ. 5. «Ανώμαλα» κτήρια

μιᾶς οίκοδομῆς (έξαρτημα), που ταλαιπωρεύται μὲ δική του περίοδο καὶ μάλιστα πολὺ μικρότερη τῆς τοῦ ύπολοίπου κτηρίου (π.χ. στηθαῖον, δέτωμα, μαρκίζα κ.ά.) ή ἐκ σεισμοῦ ίσοδύναμη στατική δράση ἀντιστοιχεῖ σὲ συνολικὸ σεισμικὸ συντελεστὴ — κατὰ τὴν ἔννοιαν τῶν ίσχυόντων κανονισμῶν μας — σὲ 3ε ἢ 2ε 8ε ἢ τοι

$$W_0 = (3e \div 8e) \cdot P_0 \quad (6)$$

ὅπου P_0 τὸ συνολικὸ κατακόρυφο φορτίο τοῦ θεωρουμένου «ἀνωμάλου» ἢ ἐντελῶς δευτερεύοντος στοιχείου.

Οἱ συνέπειες ἀπὸ τὴν μέχρι πρό τινος ἄγνοιά μας τῆς σχέσεως (6) ἐνεφανίσθησαν κατὰ τοὺς σεισμοὺς τῶν τελευταίων δεκαετιῶν, τοὺς πρώτους ποὺ ἔπληξαν μεγάλους οἰκισμούς μὲ μοντέρνα δόμηση ἀπὸ ὑψηλὰ πολυώροφα οίκοδομήματα. Στὸν τόπο μας σοβαρές ὑπῆρξαν οἱ σχετικὲς βλάβες κατὰ τοὺς σεισμούς τῶν Ἀλκυονίδων νήσων τὸν Φεβρουάριον 1981. Πολλὰ μικρὰ κτίσματα ἐπὶ δωμάτων (ταρατσῶν) πολυκατοικιῶν στὶς σεισμόπληκτες περιοχὲς ἐρρηγματώθηκαν ἔντονα, χωρὶς νὰ ὑστεροῦν ποιοτικὰ ἀπὸ τὴν ὑπόλοιπον οίκοδομήν. Σὲ παλαιότερα κτήρια ἐπεφταν καπνοδόχοι καὶ ἀετώματα. Χαρακτηριστικὴ εἶναι ἡ περίπτωση, ποὺ ἀναλύουμε στὸ ἄρθρο μας [16]. Νεοανεγερθεῖσα οίκοδομὴ στὴν περιοχὴ Ἀθηνῶν εἶχε πέντε πλήρεις ὁρόφους μὲ κοινὴ κάτοψη 18×18 μέτρων. «Ἐνας ἔκτος ὁροφος (δῶμα) εἶχε κάτοψη 6×18 μέτρων δῆλ. στὴ σχέση (4) ἦταν

$$E_1 / E_2 = 1/3 \ll 0,90$$

Κατὰ τοὺς σεισμούς τοῦ Φεβρ. 1981 καὶ τὰ ὀκτὼ ὑποστυλώματα, ἐπὶ τῶν ὅποιων ἐφέρετο ὁ περιωρισμένης ἐπιφανείας ἀνώτατος ἐκεῖνος ὁροφος, ἀποδιωργανώθηκαν

πλήρως, τόσον στίς κεφαλές τους δσον καὶ στοὺς πόδες τους. Ἡ ὑπόλοιπος οἰκοδομὴ οὐδὲν ἔπαθε. Οἱ ἔλεγχος τῆς μελέτης ἀπέδειξεν ὅτι αὐτὴ ἡταν ἀπολύτως οὔμφωνη μὲ τοὺς ἴσχυοντες κανονισμούς. Ἡ περίπτωση εἶναι κραυγαλέα γιὰ τὸ πόσο μεγαλύτερη σεισμικὴ δράση ἐδέχθη ὁ μικρὸς ἐκεῖνος ἀνώτατος ὄροφος ἐν σχέσει πρὸς τὴν ἐκτιμωμένην ἀπὸ τὸν Ἀντισεισμικὸν Κανονισμὸν [1].

Ἐρχόμενοι ἥδη στὸν τροῦλο τοῦ ναοῦ τῆς Ἄγ. Σοφίας, διαπιστώνουμε δτὶ, τόσον λόγῳ περιωρισμένης κατόψεώς του δσον καὶ λόγῳ περιωρισμένης δυσκαμψίας του σὲ σύγκριση πρὸς τὸ ἀποκάτω κύριον καὶ ἐνιαῦνον οἰκοδόμημα, ἐμπίπτομεν ἀπολύτως στὶς διατάξεις ἀμφοτέρων τῶν σχέσεων (4) καὶ (5).

Πιὸ συγκεκριμένα ἡ κάτοψη τοῦ τρούλλου εἶναι

$$E_1 = \frac{\pi \cdot d^2}{4} = \frac{3,14 \times 32^2}{4} \asymp 800 \text{ } \mu^2$$

ἐνῶ ἡ ἀμέσως κάτωθέν του στέγη, διαστάσεων 71×76 μέτρων, ἔχει κάτοψη

$$E_2 = 71 \times 76 = 5400 \text{ } \mu^2$$

$$\text{ἢ } \text{ἴστω } E'_2 = 5400 - 800 = 4600 \text{ } \mu^2$$

$$\text{Ἄρα } \frac{E_1}{E_2} = \frac{800}{4600} \asymp 0,17 \ll 0,90$$

Ἡ δυσκαμψία ἔξ ἄλλου τοῦ τρούλλου προσδιωρίζετο ἀπὸ τοὺς 40 στυλίσκους, μὲ τοὺς ὅποιους ἐστηρίζετο ἐπὶ τῆς ὑπολοίπου στέγης, ἐνῶ ἡ δυσκαμψία τοῦ ἀμέσως ἀποκάτω ὄρόφου καθορίζεται ἀπὸ τοὺς παχεῖς ἐπιμήκεις τοίχους καὶ ἀπὸ μεγάλης διατομῆς ὑποστυλώματα (πεσσούς). Ἔτσι καὶ ἡ σχέση (5) πληροῦται μὲ τὸ παραπάνω καὶ μὲ ἀπόλυτη βεβαιότητα, καίτοι δὲν διατίθενται ἀξιόπιστα στοιχεῖα γιὰ ἀκριβὴ ὑπολογισμό.

Προφανές συμπέρασμα συνάγεται ὅτι ὁ τροῦλλος ἀποτελοῦσε ἐναὶ ἀνεξάρτητο στοιχεῖο τοῦ ὅλου οἰκοδομήματος τοῦ ναοῦ, ταλαντούμενον σὲ ὥρα σεισμοῦ μὲ δικόν του, πολὺ ταχύτερον ἢ τὸ ὑπόλοιπον κτήριον, ρυθμό, καθὼς βρισκόταν σὸν ἐλεύθερος πρόβολος ὄρθούμενος πρὸς τὰ ἄνω, στὸ ὑψηλότερο μάλιστα σημεῖο τοῦ ναοῦ καὶ συνεδέετο μὲ αὐτὸν μὲ κατακορύφους στυλίσκους, ἐνῶ σὲ ὅλο τὸ ὑπόλοιπο κτήριο, τοῦχοι, δάπεδα καὶ ὅλα τὰ στοιχεῖα τῆς στέγης ἦσαν πλήρως μεταξύ τους κατὰ ἐπιμήκεις γραμμές —στὴν οὖσα κατὰ ἐπιφάνειες— συνδεδεμένα καὶ ἐταλαντοῦντο μὲ κοινὸ ρυθμό (κοινὴ περίοδο), ὡς ἀκαμπτον σύνολον.

Βάσει δλῶν τῶν ἀνωτέρω καὶ προσβλέποντες στὴ σχέση (6), μποροῦμε μὲ

βεβαιότητα νὰ είποῦμε ότι γιὰ τὸν θεωρούμενο τρούλλο ἡ στατικῶς ἰσοδύναμη ἐκ σεισμοῦ δράση εἶναι τῆς τάξεως τούλαχιστον

$$W_1 = 4\epsilon \cdot P_1 \quad (7)$$

Πρέπει περαιτέρω νὰ ληφθῇ ὑπὸ δψη ότι, σύμφωνα μὲ δσα είπαμε ἥδη στὴν παράγραφο 2, ὁ σεισμὸς τῆς 14.12.557 ἦταν ὁ ἴσχυρότερος καὶ καταστρεπτικώτερος, ποὺ εἶχε πλήξει ποτὲ τὴν Βασιλίδα ἀπὸ τῆς απίσεως της (τὸ 330 μ.Χ. ὑπὸ τοῦ Μ. Κωνσταντίνου). Ἀπὸ τὶς ἀφηγήσεις τῶν χρονογράφων γιὰ τὶς προξενηθεῖσες βλάβες συνάγεται ότι ἡ ἔντασή του ἦταν περίπου IX-X βαθμοὶ τῆς σήμερα χρησιμοποιουμένης δωδεκαβαθμίου ακλίμακας Μερκάλλι (γιὰ τὸ μέγεθος τοῦ σεισμοῦ καὶ τὸ πιθανὸν ἐπίκεντρον οὐδεμίᾳ ἐκτίμηση εἶναι ἐφικτὴ ἐκ τῶν ὑστέρων σήμερα, οὔτε δμως καὶ εἶναι ἀπαραίτητα στὸ πρόβλημά μας). Μὲ τὰ ἀνωτέρω στοιχεῖα συνάγομεν ότι ἡ καταλληλοτέρα τιμὴ τοῦ σεισμικοῦ συντελεστοῦ βάσει τοῦ Πίνακος Α', γιὰ ἔνα ἀντισεισμικὸ ἔλεγχο τοῦ ναοῦ, εἶναι $\epsilon = 0,08$. Τότε δμως ἡ ὑπολογιστικὴ τιμὴ τῆς ἐπὶ τοῦ τρούλλου δρίζοντίας σεισμικῆς δυνάμεως κατὰ τὴ σχέση (7) εὑρίσκεται

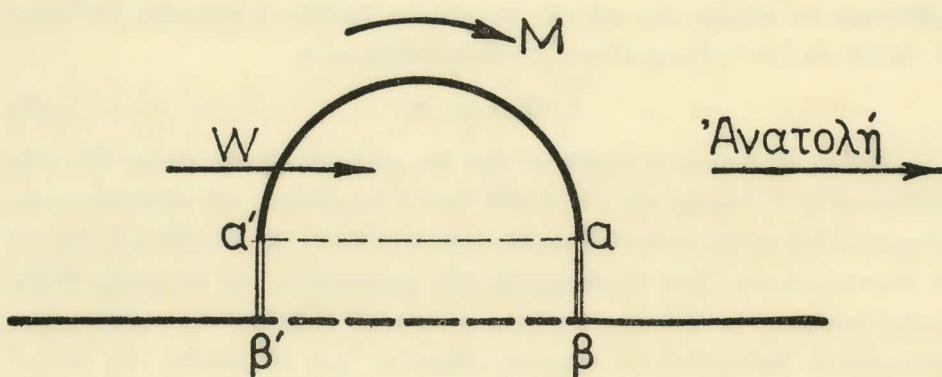
$$W_1 = 4\epsilon \cdot P_1 = 4 \times 0,08P_1 = 0,32P_1 \quad (8)$$

Ἡ τιμὴ δμως αὐτὴ διαπιστώνουμε ότι εἶναι οὐσιωδῶς μεγαλυτέρα ἀπὸ τὴν ἀντίστοιχη ἀντοχὴ (φέρουσα ἱκανότητα) τοῦ στοιχείου, δπως μᾶς τὴν ἔδωσε ἡ σχέση (2) καὶ δπως εἶχαν κάθε λογικὴ ὑποχρέωση νὰ ἔξασφαλίσουν οἱ μηχανοποιοὶ τοῦ ναοῦ, ἀκόμη καὶ ἀν διέθεταν τὶς γνώσεις ἐνὸς ἐπιστήμονος πολιτικοῦ μηχανικοῦ τῶν μέσων τοῦ 20οῦ αἰῶνος καὶ ἀκολουθοῦσαν πιστὰ τοὺς κατὰ τὴν αὐτὴν χρονικὴν στιγμὴν ἀντισεισμικὸν κανονισμούς. Γι' αὐτὸ καὶ ὁ τρούλλος ἀστρονομικὸς, δηλ. ἐρρηγματώθηκε σοβαρά.

Κατὰ τοὺς πρὸ τοῦ Δεκεμβρίου 557 ἀσθενεστέρους σεισμούς, ὁ κατὰ τὸ πνεῦμα τῶν Κανονισμῶν μας ε οὐδέποτε ὑπερέβη τὸ 5% ἢ τὸ πολὺ 6% (δηλ. $\epsilon \leq 0,05$ ἢ ϵ στω $\epsilon \leq 0,06$). Τότε κατὰ τὴν (7)

$$W_1 = 4\epsilon \cdot P_1 \leq 4 \times 0,06P_1 = 0,24P_1$$

καὶ ἡ κατασκευὴ ἀντεῖχε διότι ἡ ὅως ἄνω δράση, δὲν ἔπερνοῦσε τὴν κατὰ τὴν (2) συμβατικὴ ἀντοχὴ, ἀξιοποιουμένου τοῦ συντελεστοῦ ἀσφαλείας τῶν συμβατικῶν ὑπολογισμῶν ποὺ ἐκάλυπτε ἀβεβαιότητες καὶ σφάλματα στὴν ἐκτίμηση δράσεων. Τώρα τέλος εἰμεθα σὲ θέση νὰ διαγράψουμε καὶ τὴν πορεία τῆς ἀστοχίας, συνδυάζοντες τὶς σημερινὲς ἐπιστημονικὲς γνώσεις μας μὲ τὶς ἀφηγήσεις τῶν τότε χρονογράφων. Ἡ ἴσχυρὰ κατὰ τὴ σχέση (8) σεισμικὴ δράση ἐπὶ τοῦ τρούλλου φαίνεται ότι εἶχε τὴν κατεύθυνση Δ-Α. (Δύση-Ανατολή). "Οπως φαίνεται στὸ Σχ. 6 ἡ μεγάλη τέμνουσα δύναμη στοὺς στυλίσκους — σὲ καθένα

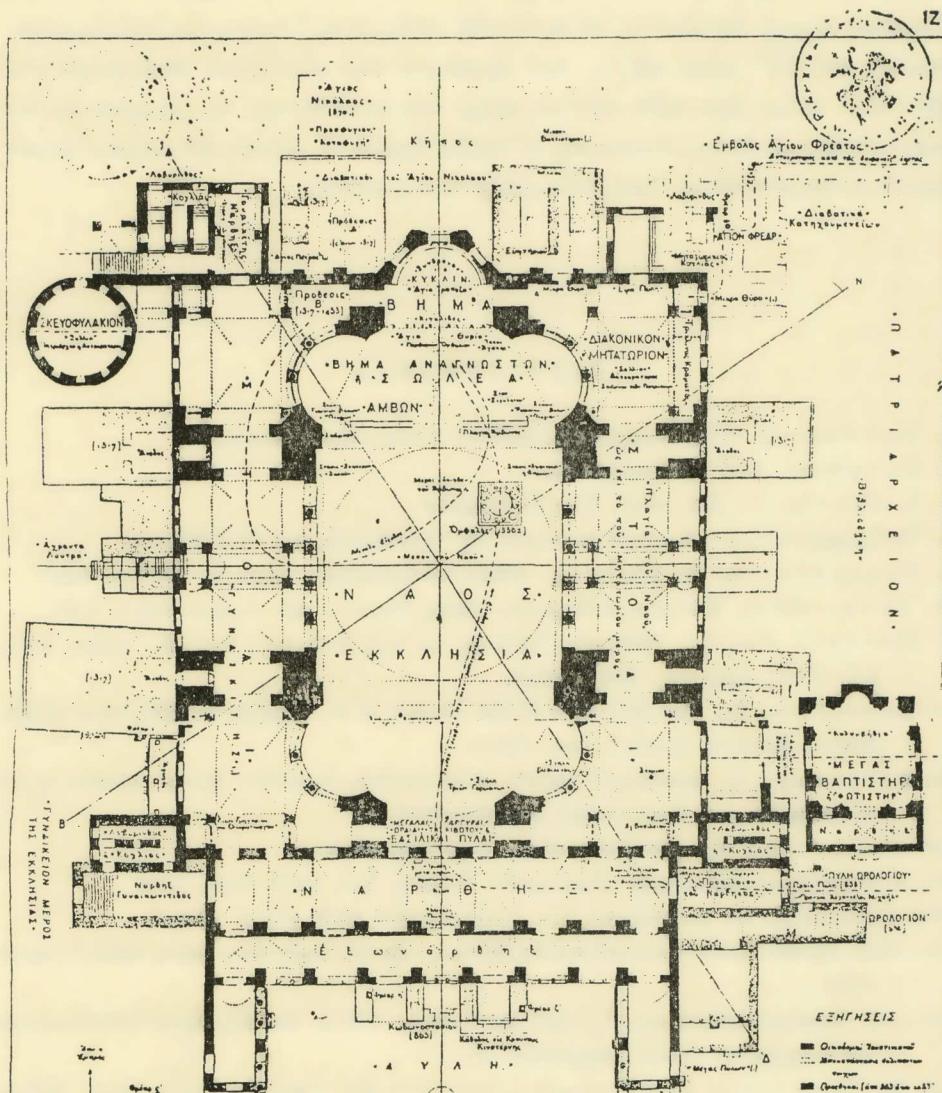
Σχ. 6. ($\alpha\beta$, $\alpha'\beta'$ στυλίσκοι)

$$H = \frac{Wl}{40} \quad (9)$$

συνοδεύθηκε καὶ ἀπὸ σημαντικὴ καμπτικὴ ροτή, ποὺ ἐπεβάρυνε σὲ θλίψη τοὺς πρὸς ἀνατολὰς στυλίσκους. Σὲ πρώτη φάση δὲν ἔξηντλήθη ἡ θλιπτικὴ ἀντοχὴ τοὺς ἀλλὰ κατεπονήθη ὑπερμέτρως (μὲν ηὔξημένον κατακόρυφον φορτίον) ἥ ἐώ α, δῆλο. ἡ ἀνατολικὴ ἀψίδα. Αὐτὴ ἐρρηγματώθηκε, ὑπεχώρησε ἔστω ἐλαφρὰ καὶ παρέσυρε μαζὶ τῆς τοὺς ἐπ' αὐτῆς — ἡ γειτονικούς τους — στυλίσκους τοῦ τρούλου. Εἶναι πάρα πολὺ πιθανὸν ὅτι παραλλήλως οἱ στυλίσκοι εἶχαν ἥδη ἀρκετὰ ἀποδυναμωθῆ ἀπὸ τὴν ἴσχυρὰ ἐκ σεισμοῦ τέλινουσα δύναμη.

6. Συμπεράσματα

“Οπως ἐπεσημάναμεν ἥδη, ὁ Ἐπίθεμιος καὶ ὁ Ἰσίδωρος κατὰ τὸν σχεδιασμὸν τοῦ κεντρικοῦ τρούλου διαμέτρου 32 ὁλοκλήρων μέτρων στὸ ναὸ τῆς τοῦ Θεοῦ Ἀγίας Σοφίας, (διαστάσεων περίπου 71×76 μέτρων), ἡθέλησαν νὰ συνδυάσουν βαθὺ θρησευτικὸ συναίσθημα μὲ αἰσθητικὴ τελειότητα. Παραλλήλως ὅμως δὲν ἀμέλησαν οὕτε ἐθυσίασαν τίποτε ἀπὸ τὴν ἐπιβαλλομένην ἀνθεκτικότητα. Προσέδωσαν στὸν τρούλο ὀντοχὴ σὲ κατακόρυφα φορτία καὶ σὲ ὅριζοντία σεισμικὴ δράση, δισες ἀκριβῶς θὰ ἔξησφάλιζαν μὲ λεπτομερεῖς στατικούς ὑπολογισμοὺς καὶ καλοὶ ἐπιστήμονες πολιτικοὶ μηχανικοὶ τῶν μέσων τοῦ εἰκοστοῦ αἰῶνος. Ἐάν δὲν μπόρεσαν νὰ διαισθανθοῦν κρυφὰ καὶ ἀπροσδόκητα προβλήματα συμπεριφορᾶς τοῦ τρούλου, στὴ θέση ποὺ βρισκόταν, ἔναντι σεισμοῦ, δὲν εἶναι κατακριτέοι. Κανεὶς ἀπὸ τοὺς ἐπιγενομένους μηχανικοὺς οἱονεὶς καὶ ἐπιστήμονες μηχανικοὶ οὐδὲν ἔπι 14 ὁλοκλήρους αἰῶνες δεν θὰ τὰ ὑποψιασθῆ. Μόνον τὰ μοντέρνα δργανα παρακολουθήσεως τῆς συμπεριφορᾶς τῶν κατασκευῶν καὶ ἐκτελέσεως



Σχ. 7. Κάτοψη Ισογείου 'Αγ. Σοφίας

τῶν ὑπολογισμῶν, κατὰ τὶς πρόσφατες δεκαετίες, θὰ ἀποκαλύψουν πτυχές τοῦ ἀντισεισμικοῦ προβλήματος, ποὺ μέχρι πρὸ δὲ λίγου οὔτε ἐφανταζόμεθα κἄν. Ποία ἐπομένως μοιρφὴ ἐπιτρέπεται νὰ προσαφθῇ στοὺς μεγαλόπνοους ἐκείνους «μηχανο ποιούς» τοῦ ΣΤ' μόλις αἰώνος, ποὺ ἀβοήθητοι ἀπὸ οἰονδήποτε ὑπολογισμὸν καὶ ἀβοήθητοι ἀκόμη ἀπὸ κάθε σχετικὴ πεῖρα τοῦ παρελθόντος, προχώρησαν πρωτόποροι σὲ νέες σύνθετες κατασκευές, οἱ ὅποιες ἔμελλε νὰ μείνουν ἀντικείμενα πανανθρωπίνου θαυμασμοῦ σὲ ὅλους τοὺς μελλοντικοὺς αἰῶνες;

ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. Προκόπιος, «Περὶ κτισμάτων», ἐκδόσεις Βόννης, τόμος εἰκοστός.
2. Θεοφάνης (†817), Χρονογραφία.
3. Κεδρηνὸς Γ. (ΙΑ' αἰών), Σύνοψις ἴστοριῶν.
4. Τὸ Χρονικὸ τοῦ Γ. Κωδινοῦ γιὰ τὸ κτίσιμο τῆς Ἀγιᾶ-Σοφιᾶς, ἐκδ. «ΑΚΡΙΤΑΣ».
5. Σκαρλατος Δ. Βυζαντιος, «Κωνσταντινούπολις», τόμοι 3, 'Αθήναι 1869.
6. Ἀντωνιάδης Εὐγέν., «Ἐκφρασις Ἀγίας Σοφίας», τόμ. 3, Κων/πολις, 1912.
7. Μπούρας Χαράλ., Μαθήματα Ἰστορίας τῆς Ἀρχιτεκτονικῆς τόμος Β', 'Αθῆναι 1977, ἐκδ. ΕΜΠ, Σχήματα, 'Αθῆναι 1975.
8. Mainstone R., The Structure of the Church of St. Sophia, Istanbul, (read at the Science museum, London, Dec. 1965).
9. Mainstone R., Justinian's church of St. Sophia, Istanbul: Recent studies of its construction and first partial reconstruction.
10. Mainstone R., Developments in Structural Forms.
11. «Ἀντισεισμικὸς Κανονισμὸς Οἰκοδομικῶν Ἐργῶν», Β.Δ. 19/26 Φεβρ. 1959
12. «Τροποποίηση καὶ Συμπλήρωση Β.Δ. 19/26-2-1959» ΦΕΚ 239 Α' 16-4-84
13. CEB (Comité Euro-International du Béton), «Model Code for seismic design», April 1985
14. ACI Standard 318-71 καὶ 77 (1971 καὶ ἀναθεώρ. 1977): Building Code Requirements for Reinforced Concrete (Appendix A).
15. Σπυρόπουλος Π. — Καραβεζύρογλου Μ., «Ἀντισεισμικὰ Κτίρια», 'Αθῆναι 1979
16. Spyropoulos P., «Report on the Greek Earthquakes of Febr. 24-25, 1981», ACI Concrete Intern. Febr. 1982.

S U M M A R Y

**Causes and Responsibility for the failure of the first dome of «Agia Sofia»
Church in Constantinople**

In 537 A.C. the people of Constantinople gloriously celebrated the consecration of their new church «Agia Sofia» (meaning God's Wisdom), in the presence of emperor Justinian. At that time and for many centuries later Agia Sofia was the largest church in the world, covering a total of 5400 m² (71×76 m). The central dome with a diameter of 32 m (area 800 m²) and a height of 11 m. was resting on the church roof underneath through 40 perimetrical columns forming windows in the spaces between to facilitate the natural lighting of the interior.

In the twenty years that followed, Constantinople was troubled by intense seismic activity. On December 14th, 557 A.C., the most severe earthquake took place, causing extensive damage to many structures in the city including the dome of the church. Shortly after the earthquake the dome was temporarily supported while repairs were carried out; but during this work the dome eventually collapsed.

What was the cause of failure and how much responsibility is accountable to Anthemios and Isidoros, the architects of the church? What ought they have done? Is this a case of engineering negligence?

Chroniclers of that era and of later dates have expressed various opinions but with out any solid foundations. Some modern scientists (Ref. 8, 9, 10) have also accused Anthemios of inadequate design with reference to underestimation of the expected seismic force on the dome.

But, what would be the structural strength of the same dome, if designed by a qualified engineer from the middle of our century? The analysis of the Paper shows that the design would be no better in accordance with the available structural standards (e.g. the first integrated «Greek Code for seismic resistant structures» brought to force in 1959). From there on the architect would be allowed to fulfil any artistic choice or requirement. And that would be the case fourteen whole centuries after Anthemios!

It was only during the last few decades that scientific development has

revealed some specific factors affecting seriously the magnitude of seismic force on some kinds of structures such as this particular dome:

- (a) Structural elements at the higher parts of a building suffer double the seismic force compared to that taken into account by older design methods .
- (b) This seismic force increases up to eight times more if the structural element has relatively low stiffness or small area.

The dome under discussion presented both the above «irregularities». The ratio of its area over the area of the main structure underneath was 0,17, i.e. much less than 0,90 defined as irregularity threshold by European Codes (CEB 1985). At the same time the respective stiffness ratio was much lower than 2/3 (CEB limit) since the vertical stiffness of the dome was derived mainly from the forty supporting columns. In other words, during the earthquake the dome was responding as a vertical cantilever supported on the main structure through the low stiffness columns alone and oscillating at a much higher pace than the rest of the building.

Such weak points in structure, with regard to earthquake, were completely unknown to scientists until very recently, no provision having been made by any of the preexisting engineering Codes. If those were the circumstances only a few decades ago then, no blame of negligence could be justified against those empirical pioneer engineers of the 6th century, which despite the lack of basic scientific or computational tools, guided by imagination and intuition alone, have created fabulous masterpieces, everlasting treasures of mankind. The structural deficiencies of the dome would not be avoided, even if it was designed and constructed by a qualified engineer from the middle of our century.